

Amatérské RADIO

NOSITEL
VYZNAMENÁNÍ
ZA BRANNOU
VÝCHOVU
I. a II. STUPNĚ



ČASOPIS PRO ELEKTRONIKU
A AMATÉRSKÉ VYSÍLÁNÍ
ROČNÍK XXXV (LXV) 1987

Konstrukční příloha Obsah

Branná výchova ve Svazarmu	1
Ze života Svazarmu	2
Radioamatér konstruktér a vynálezce ...	3
Setkání radioamatérů v Chrudimi	4
Z historie	5
COO SOS Titanic	5
Od krystaliky k hifi přijímači	6
Satelity	7
Práce družicové televize	7
Vnitřní jednotka	17
Náhlíci zdroje	22
Dvojitý stabilizovaný zdroj s číslíkovým V-metrem	22
Projektování nabíječe autobaterií osobním počítačem	35
Dva univerzální zdroje	37
IR technika	40
Overdrive	40
Optimalizace generátoru temperované oktávy	41
Přídavný koncový stupeň k rozhlasovému přijímači nebo přehrávači kazet v autě	42
Měřicí technika	44
Osciloskop do 10 MHz	44
Číslíková stupnice + měřící kmitočtu s CMOS a LCD	58
Osciloskop s "555"	67
Kapacitní snímač hladiny kapaliny	68
Milivoltmetr VF mV3	70
Zatěžovací odpory pro sousořné vedení ..	75

Amatérské radio Konstrukční příloha

Vydává ÚV Svazarmu, Opletalova 29, 116 31 Praha 1, tel. 22 25 49 ve Vydavatelském NAŠE VOJSKO, Vladislavova 26, 113 66 Praha 1, tel. 26 06 51—7. Šéfredaktor ing. Jan Klábal, OK1UKA, zástupce Luboš Kalousek, OK1FAC. Redakční rada: předseda ing. J. T. Hyán, členové: RNDr. V. Brunnhofer, OK1HAQ, V. Brzák, OK1DDK, K. Donát, OK1DY, ing. O. Filippi, V. Gazda, A. Glanc, OK1GW, pplk. ing. F. Hanáček, P. Horák, Z. Hradský, J. Hudec, OK1RE, ing. J. Jaroš, ing. J. Kolmer, ing. F. Králík, RNDr. L. Kryška, ČSc., J. Kroupa, V. Němec, ing. O. Petráček, OK1NB, ing. Z. Prošek, ing. F. Smolík, OK1ASF, ing. E. Smutný, pplk. ing. F. Šimek, OK1FSI, ing. M. Šredl, OK1NL, doc. ing. J. Vackář, ČSc., laureát st. ceny KG, J. Vorlíček. Redakce: Jungmannova 24, 113 66 Praha 1, tel. 26 06 51—7, ing. J. Klábal, OK1UKA, I. 354, L. Kalousek, OK1FAC, ing. P. Engel, A. Hofhansl, 353, ing. A. Myslík, OK1AMY, P. Havlík, OK1PFM, I. 348, sekretariát T. Trnková I. 355. Rozšiřuje PNS, objednávkou do zahraničí vyřizuje rovněž PNS — ústřední expedice a dovoz tisku, závod 01, administrace výroby tisku, Kaňkova 9, 160 00 Praha 6. V jednotkách ozbrojených sil rozšiřuje Vydavatelskí NAŠE VOJSKO, administrace, Vladislavova 26, 113 66 Praha 1, tel. 26 06 51—7, I. 294.

Za původnost a správnost příspěvku ručí autor. Rukopisy odevzdány tiskárně v září 1987, tato Konstrukční příloha má podle plánu vyjít v prosinci 1987. Cena jednoho výtisku 10 Kčs.

© Vydavatelskí NAŠE VOJSKO, Praha.

Branná výchova ve Svazarmu

Ing. Jan Klábal

Základní právní dokument Ústava Československé socialistické republiky, vytyčuje z hlediska rozvoje socialistické společnosti a zajištění její obrany dvě základní občanské povinnosti. Práci ve prospěch celku jako přední povinnost a obranu vlasti a jejího socialistického zřízení jako vrcholnou povinnost a věc cti. Stanovení těchto základních povinností vyplývá ze zásady, že další výstavba socialistické společnosti je neoddelitelná od zabezpečení její obrany.

Zákon č. 40/1961 Sb. o obraně ČSSR konkretizuje obecná ustanovení socialistické ústavy o obranné funkci státu. Je v něm definována obrana republiky jako souhrn opatření pro zabezpečení obranyschopnosti země v míru i ve válce na všech úsecích hospodářského a společenského života. Těmito opatřeními jsou především budování ozbrojených sil a zvyšování jejich bojové pohotovosti v souladu s požadavky soudobého vojenství a v občanské sféře opatření k obraně v krajích a okresech, a komplexně pojatá branná výchova občanů.

Mimořádný význam pro realizaci cílů branné výchovy občanů má akční jednotna všech zainteresovaných institucí a jejich ideové politická angažovanost zaměřená k uskutečňování branné politiky KSČ. Tato akční jednotna vychází z usnesení předsednictva ÚV KSČ k Jednotnému systému branné výchovy obyvatelstva ČSSR ze dne 19. března 1971 a je koncipována jako jednotná, otevřená a dynamická soustava, respektující princip vedoucí úlohy KSČ i odpovědnost státních orgánů za řízení branné výchovy obyvatelstva.

Stanovení cílů, obsahu a rozsahu branné výchovy, způsob jejího řízení, práva a povinnosti orgánů a organizací i jednotlivých účastníků zabezpečuje zákon o branné výchově č. 73/1973 Sb. Hlavním cílem branné výchovy stanoveným zákonem je dosáhnout, aby každý občan ČSSR cítil vysokou odpovědnost za osud své socialistické vlasti, byl vždy připraven postavit se na její obranu a obětavě bojovat za její svobodu a nezávislost.

Obsahem branné výchovy je soustavně utvářet, prohlubovat a upevňovat socialistické vlastenectví, proletářský internacionálismus a uvědomělý vztah občanů k obraně ČSSR. K tomu získávat potřebné odborné a technické vědomosti, dovednosti a návyky, fyzickou zdatnost a psychickou odolnost.

Branná výchova zahrnuje brannou výchovu žáků, učňů a studentů, přípravu branců, brannou přípravu vojáků v záloze, přípravu občanů k civilní obraně, zájmovou brannou činnost a další činnosti směřující ke stanoveným cílům branné výchovy. Je nedílnou součástí komunistické výchovy občanů a její strukturu tvoří čtyři základní složky:

- morálně politická,
- odborně technická,
- sportovní tělovýchovná,
- psychologická.

K získání široké veřejnosti k aktivní účasti na branné výchově je věcí branné propagandy, která v sobě zahrnuje i popularizaci Československé lidové armády ve společnosti.

Požadavek na další zvýšení úrovně branné propagandy a účinnější popularizace ČSLA ve společnosti vychází z usnesení předsednictva ÚV KSČ ze

dne 26. 4. 1978. Usnesení bylo motivováno objektivní potřebou stále cílevědoměji a na kvalitativně vyšší úrovni prohlubovat jednotu armády a lidu, jednotu výstavby a obrany socialismu. Základní cestou, jak realizovat toto usnesení předsednictva ÚV KSČ, je především cílevědomější práce s dokumentem o Jednotném systému branné výchovy obyvatelstva ČSSR a se závěry stranických a státních orgánů k otázkám branné politiky KSČ, zejména v těch složkách Národní fronty, které se na naplňování těchto úkolů přímo podílejí. Jednou z těchto stěžejních složek je Svaz pro spolupráci s armádou, jako jednotná, dobrovolná, branná společenská organizace, která pod vedením KSČ pomáhá československým ozbrojeným silám při zajišťování branných úkolů a v přípravě občanů na obranu své vlasti.

Svaz pro spolupráci s armádou — Svazarm — byl vytvořen na základě zákona č. 92/1951 Sb. 2. listopadu 1951 jako jednotná, dobrovolná, branná společenská organizace Národní fronty, která pod vedením KSČ pomáhá československým ozbrojeným silám při zajišťování branných úkolů a v přípravě občanů na obranu země. Ve své činnosti se řídí programem vojenské politiky KSČ, jejími usneseními a usneseními ústavních orgánů ČSSR.

Pro výstavbu a činnost Svazarmu má zásadní význam přijetí usnesení předsednictva ÚV KSČ o Jednotném systému branné výchovy obyvatelstva a o úkolech Svazu pro spolupráci s armádou a směrech jeho dalšího rozvoje z 30. března 1973. Na jejich základě Svazarm plní tři základní funkce: politickovýchovnou, včivkovou a branně sportovní. Aktivně také přispívá k plnění budovatelských úkolů a k rozvoji společenského a politického života.

Základní složkou v práci Svazarmu, organicky prolínající všechny zájmové, hlavně technické a sportovní činnosti, představuje politickovýchovná práce. Jejím cílem je výchova členů, zejména mládeže, v třídně politicky uvědomělé budovatele a obránce socialistické vlasti.

Včivková funkce Svazarmu se realizuje v plnění úkolů při přípravě branců, ve zdokonalování přípravě záloh a v přípravě obyvatelstva k civilní obraně. Podle zákona o branné výchově je Svazarm za brannou přípravu branců plně odpovědný, což dokazuje také to, že dvouletým cyklem základní přípravy a odborného včivku prochází 80 až 85 procent branců.

Brance do včivku ve Svazarmu předávají národní výbory převážně již slavnostním způsobem v součinnosti s organizacemi Národní fronty, vedením závodů, škol, za účasti představitelů stranických, státních, společenských

organů a organizací, ČSLA a rodičů branců.

Příprava branců se koná ve výcvikových střediscích branců zřizovaných Svazarmem při vybraných závozech, ve střediskových obcích, městech, na středních školách a uskutečňuje se ve dvou výcvikových obdobích.

— První výcvikové období začíná 1. lednem roku, v němž bránci dovrší 18 let a končí odvodním řízením.

— Druhé výcvikové období začíná po odvodním řízení a končí nástupem odvedence do základní vojenské služby.

Příprava branců se realizuje politicko-výchovnou prací, vojenskotechnickou a odbornou přípravou.

Hlavním úkolem politickovýchovné práce s branci je přispívat k formování branných stránek marxisticko-leninského světového názoru, rozvíjet socialistické přesvědčení, prohlubovat socialistické vlastenectví a internacionalismus. Napomáhat výchově uvědomělého budovatele a obránce socialistické vlasti, rozvíjet aktivní přístup k plnění úkolů v předvojenské přípravě. Utvářet uvědomělý vztah k ČSLA a ostatním armádám států Varšavské smlouvy, k vojenské službě a vojenskému povolání.

Hlavním úkolem vojenskoodborné a technické přípravy branců je rozvíjet jejich branné a technické vědomosti, dovednosti a návyky potřebné k výkonu vojenské služby, upevňovat kázeň, pořádkové vystupování, zvyšovat tělesnou zdatnost a psychickou odolnost.

Vedle základní přípravy se ve druhém výcvikovém období u části vybraných branců provádí speciální příprava pro vojenskou odbornost řidičů, radistů provozního a technického směru, operátorů radiolokátorů, průzkumníků, výsadkářů a psůvodů.

Výchova a výcvik branců ve Svazarmu organizují a provádějí dobrovolní pracovníci, převážně důstojníci a praporčíci v záloze a funkcionáři aktiv Svazarmu. Aktivně se na nich podílejí i příslušníci ČSLA, Lidových milicí a Sboru národní bezpečnosti.

Branný zákon č. 92/1949 Sb. (úplné znění zák. č. 121/1978 Sb.) upravuje úkoly, složení a organizaci ozbrojených sil a brannou povinnost občanů. I když stěžejní část tohoto zákona je směřována do ČSLA, také pro Svazarm z něj vyplývají nemalé povinnosti, a to nejen při přípravě, ale i ve výcviku branců k plnění úkolů při obraně socialistické vlasti. Armáda se na výcviku branců podílí v jednotlivých výcvikových střediscích činností vojenských zkušebních komisí. Společnou činností obou orgánů, tj. vojenského zkušebního komisaře a svazarmovského cvičitele, jsou uplatňovány společné principy a požadavky na výcvik v příslušných odbornostech tak, aby byly v souladu s požadavky ČSLA.

V dubnu 1987 se uskutečnilo 8. společné zasedání federálního ústředního výboru a českého i slovenského ústředního výboru Svazarmu, které mělo na pořadu jednání „Podíl Svazarmu na plnění úkolů ve prospěch ČSLA“. Toto zasedání konstatovalo, ve zprávě přednesené předsedou ÚV Svazarmu generálporučíkem Václavem Horáčkem, že výsledek plnění úkolů ve prospěch ČSLA tak, jak je stanovila rezoluce VII. celostátního sjezdu Svazarmu, který se konal koncem roku 1983, dříve trvalé pozornosti ÚV KSČ,

mnohostrannější a účinnější pomocí velení a politických orgánů ČSLA, soustředěnějšímu úsilí orgánů a organizací Svazarmu a kvalitnější práci samotných výcvikových středisek branců, mají požadovanou úroveň.

Do výcvikových středisek branců 1. a 2. výcvikového období je národními výbory a vojenskými správami v průměru zařazováno na 115 tisíc branců, kteří projdou základní přípravou. Téměř 60 tisíc je vycvičeno ve 2. výcvikovém období ve výcvikových střediscích specialistů. Výcvik je organizován v 1501 výcvikových střediscích a 2398 výcvikových četách. Příprava branců je dvouetapová, končí nástupním termínem 1. duben a 1. říjen. Systém přípravy branců i struktura výcvikových středisek umožňuje všem stupňům řízení s dostatečnou perspektivou budovat a modernizovat výcvikovou základnu, prosazovat perspektivnost do výběru a přípravy kádrů, rozvíjet a prohlubovat péči základních organizací Svazarmu o výcviková střediska.

Významným předpokladem pro zvyšování účinnosti politickovýchovné a masové politické práce je stabilizovaný aktiv politických pracovníků, jehož jádro tvoří 91 % komunistů, 46 % členů klubů důstojníků a praporčíků v záloze a 13 % vojáků z povolání a příslušníků Lidových milicí. Projevem účinnosti politickovýchovné, organizátorské a branné výcvikové práce s branci je, že z celkové počty branců předaných národními výbory do výcviku, ukončí a úkoly splní v průměru 88 % branců. Téměř 95 % branců je zapojeno do socialistické soutěže, zaměřené k plnění programu výcviku, zvyšování fyzické připravenosti, budování učebně výcvikové základny, tvorbě výcvikových pomůcek a názorné agitace i zapojování se do činnosti v základních organizacích Svazarmu. Přes 70 % čet je trvale hodnoceno výtečně, ostatní dobře a na 30 % plní podmínky „Vzorný bránc“. Pro další zkvalitňování přípravy je žádoucí zvyšovat politickovýchovnou aktivitu a připravenost instruktorů.

VII. celostátní sjezd Svazarmu rovněž uložil konkrétní úkoly v oblasti přípravy k civilní obraně. Tyto úkoly rozpracovala Směrnice ÚV Svazarmu č. 20/85. Jde především o zvýšení podílu celé organizace na plnění těchto úkolů, o zvyšování zainteresovanosti základních organizací na výsledcích odborně technických zaměstnání a rozšíření forem a metod působení na nejširší veřejnost. Dále pak složky civilní obrany společně s národními výbory řeší problémy organizací a materiálního zabezpečení výcviku a budování cvičných protitřídících úkrytů. Přípravu k civilní obraně zabezpečuje 2546 lektorů a cvičitelů, u nichž dochází ročně k 5 % obměně.

Trvale je také ve Svazarmu věnována pozornost rozvoji Klubu důstojníků a praporčíků v záloze. Jejich činnost je organizována v 1269 klubech, ve kterých je zapojeno téměř 39 tisíc důstojníků a praporčíků v záloze.

Nedílnou součástí činnosti Svazarmu je také zájmová branná činnost, která umožňuje občanům, aby uplatňováním svých osobních schopností, předpokladů a zálib přispívali k plnění úkolů spojených s obranou socialistické vlasti. Je organizována v odbornostech: elektroakustika a videotechnika, kynologie, letectví a parašutismus, masové branné sporty, modelářství a střelectví, motorismus, potápěčství a branné vo-

dáctví a radioamatérství. Rozvoji této oblasti věnuje Svazarm velkou pozornost a stále zřetelněji se projevuje tendence, kdy roste její celkový podíl na plnění celospolečenských úkolů a potřeb. Vedle úkolů v komunistické výchově pracujících, v dopravní výchově dětí a mládeže či tradiční státní reprezentaci vrcholových sportovců Svazarmu jde především o kvalifikovanou pomoc svazarmovských kolektivů v nejrůznějších oblastech národního hospodářství při plnění specifických opravárenských, výrobních i výzkumných úkolů. V zájmové branné technické činnosti Svazarmu se prosazuje stále výrazněji vědeckotechnický pokrok, který vyvolává potřebu vzniku nových odborností elektroniky i optoelektroniky, digitální, výpočetní a regulační techniky.

Aktuálními úkoly masového rozvoje zájmové branné činnosti se zabývalo 7. zasedání ÚV Svazarmu koncem roku 1986. Položilo důraz na skutečnost, že s požadavkem provádět brannou výchovu na dobrovolném základě nezbytně souvisí i úsilí za bohatě rozvinutou zájmovou činnost. Obsah činnosti Svazarmu tvoří v podstatě dva odlišné komplexy, a to plnění úkolů pro ČSLA a zájmová branná činnost. Trvalým poučením z minulosti zůstává, že preferování jen jednoho z obou komplexů činnosti vždy vedlo k deformaci poslání organizace, že skupinové a celospolečenské zájmy musí být v jednotě a ve vzájemných vztazích.

Zkušenosti potvrzují, že při důkladném plnění závěrů VII. sjezdu Svazarmu roste význam zájmové branné činnosti z hlediska plnění úkolů pro ČSLA. Jako přitažlivý program, který vychází z poslání a úkolů organizace, se osvědčují směry a úkoly dalšího rozvoje jednotlivých odborností. Vymezení obsahu odborných činností tak, aby nedocházelo k neúčelnému narůstání činností vzdalujících organizaci od svého poslání. To i za situace, kdy dochází k výraznější orientaci na masovější rozvoj branné technické činnosti ve Svazarmu. Je to i reakce na posuny v zájmech veřejnosti a mládeže na technické obory, na které je žádoucí včas a správně reagovat. Tyto posuny je nutné směřovat především na mládež předbranceckého věku, aby se i u ní vytvořily potřebné znalosti a návyky na plnění úkolů v odborné technické přípravě.

Rozhodující místo v uplatňování jednoty politické a odborné činnosti sehraává ve Svazarmu Branné výchovný aktiv. Především osobní angažovanost trenérů, cvičitelů a funkcionářů, kteří příkladem své osobní politické zralosti působí na sportovce, cvičence a další členy při výchově k aktivní podpoře komunistické strany, k odpovědnému, uvědomělému vztahu k brannosti a ozbrojeným silám, k vlastenectví a internacionální výchově.

Realizace zájmů jednotlivců a skupin v jednotě s branné výchovným posláním Svazarmu, v jednotě s celospolečenskými potřebami vychovávat členy Svazarmu v politicky uvědomělé a přesvědčené budovatele a obránce socialistické vlasti, vlastence a internacionalisty, upevňovat jejich socialistické přesvědčení a brannou angažovanost na základě uvědomělé dobrovolnosti, je tím základním a prvotním úkolem Svazu pro spolupráci s armádou.



ZE ŽIVOTA SVAZARMU



Tomáš, OK2BNE, se svou XYL Janou, bez jejíž trpělivosti by hobby nemohlo přinášet tolik radosti

RADIOAMATÉR-KONSTRUKTÉR

Široké okno vede do zahrady. Do dálky se otevírá výhled na lány polí směrem k Vanovicím. Zadní stěnu pracovny zabírá rýsovací prkno, v čele je bytelný, rozložitý stůl, původně psací, nyní laboratorní. Zbytek pracovny, hlavně stěny, zabírají police a poličky s přístroji, dokumentací, věcmi a věcičkami, bez jakých se neobejde člověk, který něco dělá. To je laboratoř Tomáše Boháčka, OK2BNE, v Sudicích u Boskovic. Zde nabývají jeho myšlenky tvaru a podoby. Dostalo se jim uznání ve formě patentů: byly oceněny jakožto původní vyřešení problémů, znamenající technický pokrok. Boskovický ELITEX je továrna typicky strojařská, ve které před dvaceti léty o elektroniku nikdo neměl zájem. A že se tam teď elektronická zařízení dobře uplatňují, v tom právě má prsty Tomáš Boháček, OK2BNE.

X X X

Jako kluk natahoval doma dráty. Tatínek mu koupil transformátor a malý motor, Tomáš do něho pouštěl proud a motor se točil. V posledních chvílích války se ozývaly v polích mezi Sudicemi

a Vanovicemi ohlušující detonace: destrukce německých tanků. Tomáš se tam pak vypravil a ukořistil startér, který vážil asi třicet kilogramů. Od svých jedenácti let četl časopisy Radioamatér a Krátké vlny. V učňovském středisku boskovické elektrárny se


naučil převlékat motory. Pak přišla Mohelnice, Přerov, ČKD Praha a po vojné nastoupil v Minervě (dnes k. p. ELITEX) v Boskovicích. Na Tornu Eb přičichnul k amatérským pásmům, udělal zkoušku a vysílal. Když dostal třídu B, odložil telegrafní klíč (teď už ani neví, kde ho má) a dal se na SSB. Když stavěl první transceiver, vyvstal problém — kontakty pro přepínač. Vyřešil ho způsobem sobě vlastním: udělal si raznici, vyrobil kontakty a zkonstruoval přepínací systém podle své koncepce.

„Ať jsem stavěl cokoliv, nikdy jsem nekopíroval a nepajcoval zařízení jako celek. Od každého jsem převzal něco a nakonec z toho vznikla vlastní konstrukce,“ praví Tomáš Boháček. „Když se pro něco rozhodnu, prostuduji si všechnu dostupnou literaturu a sestavím blokové schéma. Navrhuji jednotlivé části a počítám. Ne všechno, ale hlavní parametry musím vypočítat, abych měl přehled a abych věděl, co od toho mohu čekat. Když to pak nejde podle výpočtů, bádám proč a snažím se přijít věci na kloub.“

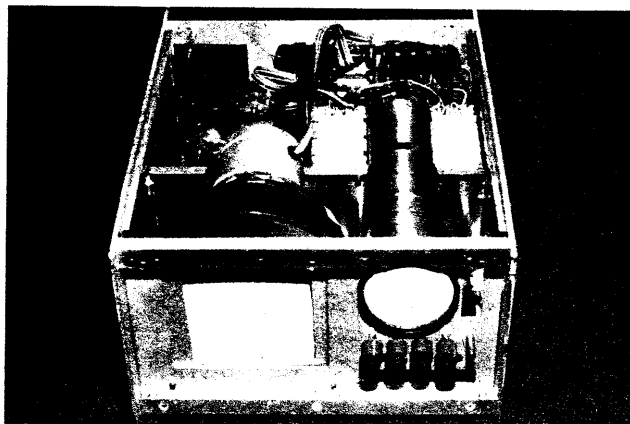
Tomášovi se také dostal do ruky dálnopis. Postavil konvertor a když to dobře psalo, zase dálnopis odložil. Věnoval se hlavně SSB a zaujaly ho debaty, které vedli OK100 a OK1GW o SSTV. „Když se do něčeho zažeru, tak pro mě neexistuje půlnoc,“ říká Tomáš a tak se dal do SSTV. „Mou první stanici jsem musel třikrát požádat, aby opakovala, než to začalo pořádně kreslit. Ale byl to pocit. Přenesení obrazu amatérskými prostředky, to je fantastická věc.“

Ale SSTV se nedá pořídit bez osciloskopu. Postavil si tedy osciloskop pomalých dějů s dlouhodobou obrazovkou a s časovou základnou od 1 ms do 10 s. Když už měl osciloskop, vyrobil i rozmitač od 100 kHz do 10 MHz. Také tělíska pro cívky si dělá sám: „Udělal jsem si formu, nasypu do ní prášek, ohřeju na vařiči, za tepla strčím do svěraku a zmáčknou. A mám kostičku, cívky mají Q 120 až 160. Staří pánové se často vytahují, jak si sami vyrábějí odpory a kondenzátory; my na tom nejsme o mnoho lépe.“

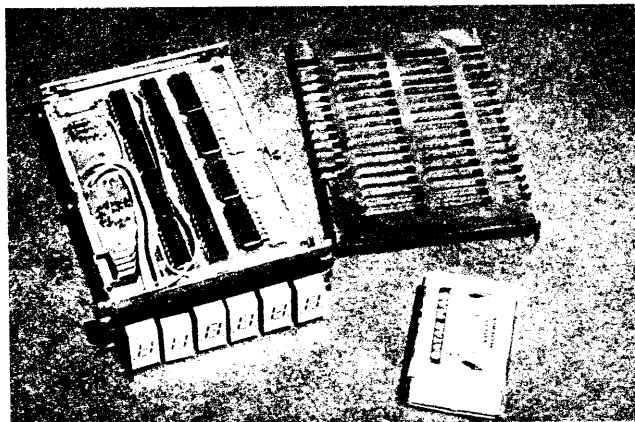
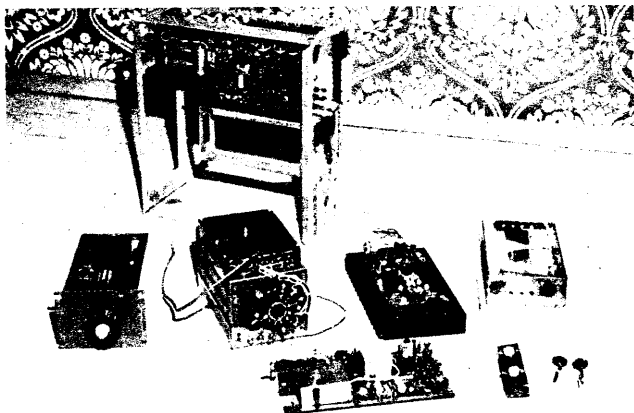
Tomáš Boháček bydlí v Sudicích a do práce jezdí do Boskovic. Stará se

 ČESKOSLOVENSKÁ SOCIALISTICKÁ REPUBLIKA (10)	POPIS VYNÁLEZU	194869	
	K AUTORSKÉMU OSVĚDČENÍ	(11)	(16)
	(22) Přihlášeno 06 03 74	(51) Int. Cl. ⁷	D 05 R 08/22
	(21) (PV 1689—74)		
	(40) Zveřejněno 28 04 79		
	(45) Vydáno 30 08 82		
GRAD PRO VYNÁLEZY A OBJEVY			
(75)	Autor vynálezu BOHÁČEK TOMÁŠ, Sudice		
(54) Zařízení pro zosilnění elektricky poháněného stroje v předem zvolené poloze pracovního špičkového stroje, například v předem zvolené poloze jehly šicího stroje			

Titulní list popisu jednoho z vynálezů Tomáše Boháčka, OK2BNE, uplatněných v k. p. ELITEX Boskovice



Zařízení „SSTV — compact“, Tomášův výrobek, který byl vystavován na dnech nové techniky v expozici Svazarmu



V současné době pracuje Tom na všepásmovém transceiveru. Kryty některých částí jsou vyrobeny leptáním plechu o tloušťce 0,5 mm

o rodinu a hospodářství. Jak si rozděluje volný čas?

„Třetinu času věnuji studiu. Kdo nechte, kdo se nezajímá o techniku, to není opravdový amatér. To je břídil a všechno se za chvíli obrátí proti němu. Ten může mít úspěchy snad jen v navazování spojení. Ale to jsou úspěchy pomyslné. Druhou třetinu věnuji propracování konkrétních námětů a třetí třetinu realizaci.“

Jeho časový rozvrh má jednu stinnou stránku: Když Tomáš konstruuje, nesáhne na mikrofon. A navíc: Do antény (uzemněné) udeřil blesk. Anténa zazářila jako vlákno žárovky a beze stopy zmizela. Další důvod, kterým Tomáš ospravedlňuje sám před sebou, proč se se značkou OK2BNE zařadil mezi československé amatéry nevysíláče.

x x x

Tomáš Boháček uplatňuje svůj um, vytříbený amatérskými konstrukcemi, i jinde, hlavně ve svém zaměstnání.

ELITEX Boskovice vyrábí šicí stroje, a ty už zdaleka nejsou tak jednoduché, jak bývaly. Jsou problémy s přesným zastavováním strojů a s přesným stříháním nití. Hlídají se desítky sekundy a stroje pracují s 200 až 6000 obrátkami za minutu. Opustilo se mechanické ovládání a přechází se na ovládání elektromagnety, které potřebuje přesný, rychlý a spolehlivý elektronický regulační systém. Ten musí vydržet milióny ovládacích cyklů. A právě v tomto oboru má Tom několik patentů. Postavil i jednoúčelové měřicí přístroje pro nastavování těchto obvodů.

Kdyby v ELITEXu hrozilo překročení odběrního diagramu proudu, Tomášův systém ADIREMAX podle předem naprogramovaného výběru vypíná stroje a pak je zase zapíná. Program tohoto automatu lze snadno měnit podle potřeby výroby.

Vyskytl se problém se značkováním vepřů. Původně se to dělalo tak, že se prasátkům píchalo číslo do uší, nebo se jim v uších vystříhovaly značky dvojko-

vého kódu. Takové značení bylo špatně vidět a zvířata to bolelo. Tomáš s kolegy sestrojil elektronickou pistoli, která rozkmitá soustavu jehel pod určitým úhlem a bezbolestně vytetuje na kůži číslo. Kůže se tím nepoškodí. Patent byl prodán do několika zemí západní Evropy a Asie. Bohužel papírování kolem patentů, jak říká Tom, dá mnohem víc práce, než předmět patentu vymyslet a vyrobit.

x x x

Tom by byl jistě dobrým elektrikářem i bez amatérského vysílání a amatérské radiotechniky. Ty se však pro něho staly živnou půdou, ze které čerpá inspiraci, na které rozvíjí svůj technický talent a dovednost.

OK1YG

Jednu z konstrukcí Tomáše Boháčka, OK2BNE, a sice v1 milivoltmetr, najdete na straně 70 v této Konstruktční příloze AR.

Setkání radioamatérů v Chrudimi

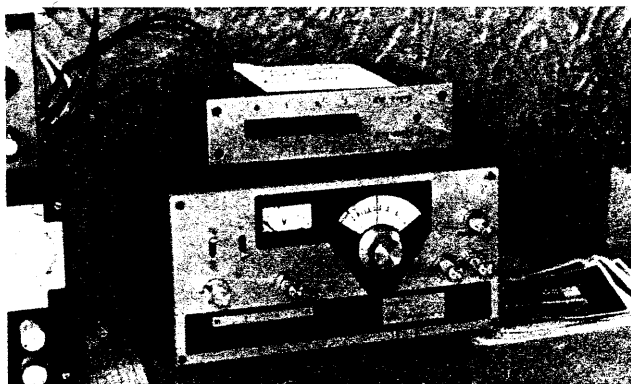
V březnu 1987 proběhlo setkání radioamatérů okresu Chrudim, které bylo již po druhé tematicky zaměřeno na provoz a techniku malých výkonů (QRP).

Na setkání se kromě amatérů z Chrudimi a okolí sjelo i mnoho příznivců provozu QRP z celé republiky, celkem 60 účastníků a z nich 18 členů OK QRP kroužku. Po oficiálním zahájení byly vyhlášeny výsledky 2.

ročníku československého QRP závodu a předány ceny za první místa. Pak následovaly přednášky o provozu s QRP na KV (OK1DKW), o konstrukci zařízení QRP (OK1DCP, OK2BMA, OK1DZD) a přednáška spojená s promítáním diapozitivů „Radioamatér na sedmi mořích“ (OK1BI). Součástí setkání byla i výstava zařízení, fotografií a diplomů, ze které jsou naše fotografie. Závěr patřil bohaté diskusi a vymě-

ňování zkušeností zejména z konstrukční činnosti. Při příležitosti setkání byl vydán sborník, do kterého přispělo 15 radioamatérů články o provozu a technice a schémata zařízení a doplňků stanic QRP. Sborník sestavil Karel Běhounek, OK1AIJ, kterému rovněž patří díky za velký kus práce při organizování setkání a za rychlé a pečlivé vyhodnocení OK QRP závodu.

OK1CZ



Kopie transceiveru HW-8, který zkonstruoval Pavel Cunderla, OK2BMA, spolu s nízkofrekvenčním telegrafním filtrem s OZ

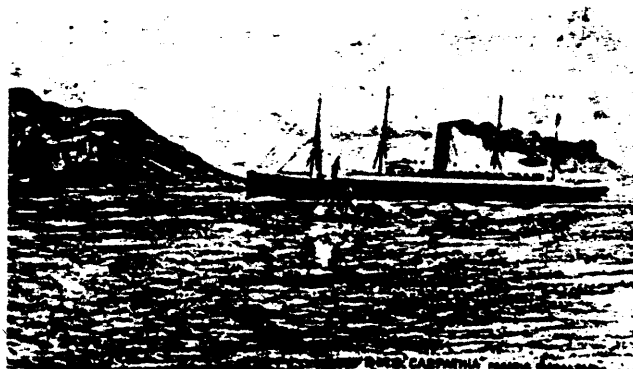


Zleva transceiver SSB na 80 m „Bartek“ od ing. Janeczka, a „minivěž“ QRP zařízení z dílny OK1DZD. Shora vysílač na 28 MHz, vysílač na 10,1 MHz, transceiver 1 W na 3,5 MHz a přijímač s přímou konverzí kmitočtu na všechna pásma KV

Z HISTORIE



Z titulní stránky deníku New York Times, oznamujícího potopení Titanicu



Šest let po Titanicu klesl ke dnu i parník Carpathia. Byl torpédován a potopen v 1. světové válce (7. 7. 1918)

CQD SOS TITANIC

Pavel Cunderla, OK2BMA

Před 75 lety, asi ve 23.40 v noci na 14. dubna 1912 při své první plavbě ze Southamptonu do New Yorku, přestože během dne obdržel rádiem varování o tom, že poblíže jsou ledovce, narazil parník Titanic společnosti White Star, plující rychlostí 22,5 uzlu, do ledovce. Stalo se to jižně od Grand Banks u Newfoundlandu a 2 hodiny a 40 minut potom se loď potopila.

Když došlo ke srážce, vyslal okamžitě hlavní radiotelegrafista lodi Jack Phillips všeobecné tísňové volání — CQD — následované zprávou: „Narazili jsme na ledovec. Jsme těžce poškozeni. Pozice 41°46'N 50°24'W.“

Na toto volání nepřišla žádná odpověď. Ve vzdálenosti méně než 20 mil se nacházel na okraji ledového pole parník Californian se zastavenými stroji. Jeho radiový důstojník měl již po službě a spal a raketové signály vystřelené z Titanicu byly na můstku Californianu zřejmě ignorovány.

Na parniku Carpathia, vzdáleném asi 58 mil, by za normálních okolností měl radiový důstojník Harold Cottam také již po službě a dávno by byl v posteli. Korespondoval rádiem s Titanicem již brzy večer a rozhodl se, že zavola Phillipsa ještě jednou, než ten vynechá stanici. Neslyšel, že Titanic volal předtím CQD. Zavolał jej sám a Phillips okamžitě odpověděl: „CQD CQD CQD SOS SOS CQD SOS. Přijďte okamžitě. Narazili jsme na ledovec. Toto je CQD OM. Pozice 41°46'N 50°14'W. CQD SOS.“ Nová pozice byla opravena proti původně vyslané. V odpověď na vůbec první signál SOS, který byl kdy vyslaný z lodi na moři, změnila Carpathia kurs směrem k Titanicu, na místo dorazila 1 hodinu a 20 minut potom, co se Titanic potopil a s ním přes 1500 lidí. Carpathia zachránila přes 700 cestujících a členů posádky, kteří se chovali v záchranných člunech, zatímco obrovská loď byla již hluboko dole.

Mezi mnoha loděmi, které odpovídaly na tísňové volání Titanicu, byla také ruská loď Birma. Její anglický radiotelegrafista poslal později zprávu svým rodičům: „... byli jsme vzdáleni 100

mil... v 6.00 ráno jsme dorazili na pozici, která nám byla dána, ale ani stopy po vraku, jen obrovské ledovce a hrozná zima.“

Na Titanicu radiotelegrafisté Jack Phillips a jeho kolega Harold Bride zůstali u svého vysílače do poslední chvíle, vysílající zprávu za zprávou lodím, které odpovídaly na jejich volání a které předávaly jejich CQD jiným vzdálenějším lodím. V 00.26 Titanic lodi Ypiranga: „... nic neslyším pro silný hluk unikající páry...“ 00.36 lodi Prinz Friedrich Wilhelm: „... přijíždíte?“ Lodi Frankfurt: „... prosím vyřídte kapitánovi, aby si pospíšil.“ A tak to šlo dále, loď za lodí, ale všechny příliš daleko, aby mohly okamžitě poskytnout pomoc. „Potřebujeme okamžitou pomoc, narazili jsme na ledovec, potápíme se, přijďte co možná nejrychleji. Naloďujeme ženy do záchranných člunů. Voda zaplavuje strojovnu.“ Jako odpověď na toto volání přišly odpovědi: loď Baltic lodi Caronia: „... Prosím vyřídte Titanicu, že jedeme k němu.“ Z Virginie, vzdálené 170 mil: „Jedeme na pomoc.“ Z Olympicu: „... zatopili jsme pod všemi kotli a jedeme k vám jak nejrychleji můžeme“ a mnoho dalších.

V 01.45 slyšela Carpathia Titanic naposledy: „Strojovna plná vody až po kotle.“ V tomto okamžiku signály Titanicu zeslábly. V 02.17 jej zaslechl Virginian opět a potom náhle signály umlkly. Žádná odpověď na další volání — bylo po všem. Radiový provoz pokračoval mezi ostatními loděmi po zbytek noci, zatímco Carpathia se jako první blížila k místu neštěstí, aby poskytla veškerou pomoc. V 08.00 telegrafovala ostatním lodím, že vy-

zvedla na plubu všechny, kteří přežili, a navrhla všem lodím, aby se vrátily na své původní kursy. Potom poslala zprávu o neštěstí a informaci o zachráněných do New Yorku. Její signály okamžitě předával Olympic. Během 4denní plavby lodi Carpathia do New Yorku radiotelegrafista Cottam odeslal stovky telegramů od zachráněných cestujících jejich rodinám. Částečně mu při tom pomáhal Bride, zachráněný z Titanicu, který sice nemohl ani chodit ani stát, ale mohl alespoň používat telegrafní klíč. To, že Bride mohl pomáhat, bylo určitým privilegiem, které se ale nevztahovalo na zbytek zachráněné posádky. V té době totiž bylo všeobecně uznáváno, že pokud zahynuli cestující, posádka neměla žádné právo přežít.

Následně po ztroskotání bylo jak ve Velké Británii tak v USA požadováno vysvětlení, jak se mohl „nepotopitelný“ Titanic potopit. 852 stop dlouhý parník, největší a nejluxusnější ve své době, měl dvojité dno trupu rozdělené do 16 vodotěsných komor. Z nich 4 mohly být zaplaveny, aniž by se ohrozila schopnost plavby. Dospělo se k závěru, že ledovec rozpáral bok lodi a protřhl 5 vodotěsných komor. Zatímco toto byla příčina potopení, další dvě příčiny způsobily tak obrovské ztráty na lidských životech. Jedna z nich byla ta, že pro více než 2200 osob na palubě bylo pouze 1178 míst v záchranných člunech, druhá ta, že bylo tehdy běžnou praxí lodní radiostanice obsluhované jedním operátorem na noc vypínat. Tedy čistě náhodou Cottam zaslechl Titanic volat o pomoc.

Nedlouho potom, co se Titanic potopil, vydala radiotelegrafní konference v Londýně v r. 1912 nová mezinárodní pravidla pro rádiovou komunikaci, o kterých se již předtím v mnoha zemích diskutovalo, jelikož jejich návrh se objevil před několika lety v Berlíně. Článek 21 nových pravidel určoval, že loď v nouzi by měla použít signál „SOS“ (SOS). Phillips na Titanicu musel o chystaných změnách pravidel již vědět, když přidál signál SOS ke svému volání CQD. (On sám katastrofu Titanicu nepřežil.) Jako odezva na neštěstí Titanicu konala se v Londýně v roce 1913 první mezinárodní konference o bezpečnosti života na moři, která

zavedla několik nových pravidel pro lodě na moři. Po této a jiných konferencích, které se konaly v následujících letech, bylo požadováno, aby všechny lodě měly tolik míst v záchranných člunech, kolik osob je na palubě. Během každé plavby se měly provádět nácviky se záchrannými čluny a dostatečný počet pomocného personálu a stewardů měl mít osvědčení o zacházení se záchrannými čluny, tak aby každý člun měl v případě potřeby kvalifikovaného kormidelníka. Na velkých osobních lodích měli být přítomni tři radiotelegrafisté a nepřetržitě poslouchat a sledovat pásma. Na menších lodích s jedním nebo se dvěma radiote-

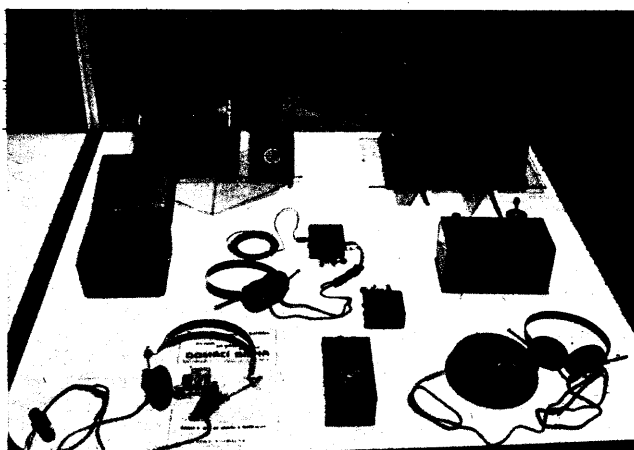
legrafisty měl být tzv. rádiový sledovač (wireless watchers — osoba, specializovaná na rozpoznávání nouzových a bezpečnostních signálů). Bylo zavedeno povinné pořadí (priorita) rádiových signálů podle důležitosti: první místa na seznamu byla přidělena signálům tíseň (Distress), naléhavost (Urgency) a záchrana (Safety). Dále byly zavedeny periody ticha, které spočívaly v tom, že po dobu tři minut dvakrát za hodinu ustal na mezinárodním nouzovém kmitočtu 500 kHz veškerý provoz a mohla se vysílat pouze tíšňová a naléhavá volání. Byla zřízena Mezinárodní ledovcová hlídka (International Ice Patrol) provozovaná americkou

pobřežní hlídkou (US Coast Guard), aby monitorovala veškerý led v severním Atlantiku a pokud možno také pozice všech lodí v této oblasti. Lodě byly žádány, aby pravidelně informovaly o ledovcích, a ledovcová hlídka (ICP) pravidelně vysílala zpravodajství. Jestliže se obrovský ledovec dostal do plavební dráhy, člun pobřežní hlídky zůstal poblíž a v noci jej osvětloval reflektory.

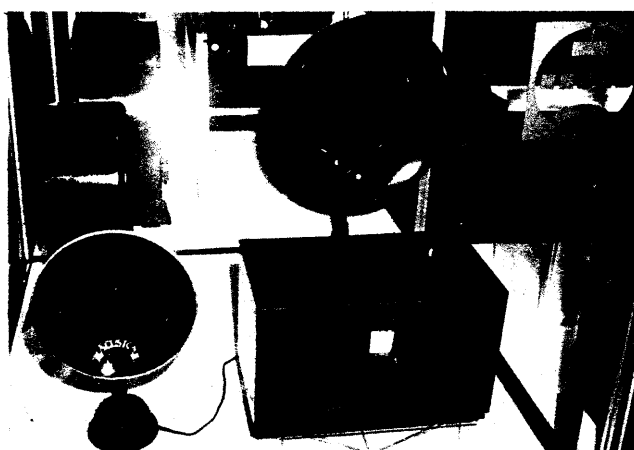
Tato bezpečnostní zařízení a dohody, které byly přijaty od roku 1913, nepochybně zachránily život tisícům lidí.

(Podle článku G4FAI „ICE AHEAD“ v časopise MORSUM MAGNIFICAT)

Od krystalky k hi-fi přijímači



Obr. 1. Exponáty krystalových přijímačů

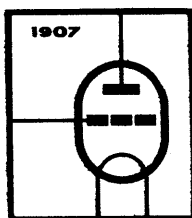


Obr. 2. Trychtýřové reproduktory — vlevo typ „ACUSTON“

Pod tímto názvem probíhala v Technickém muzeu v Brně (TMB) veřejnosti přístupná výstava. Od 10. února do 22. března 1987 bylo možno shlédnout velmi zajímavou expozici z oboru radio-techniky. Jako doprovodná akce výstavy se uskutečnil dne 17. března seminář s názvem Historické rozhlasové přijímače.

Seminář zahájil ředitel Technického muzea v Brně Ing. Josef Smejkal. Uvítal pracovníky z Technického muzea v Praze a všechny účastníky — většinou členy sekce sdělovací techniky Klubu přátel TMB. Další průběh semináře řídil Ing. Josef Čejka, CSc., pracovník TMB. Přednáškový sál zaplnilo více než 50 účastníků od Chebu až po Košice. Sekce sdělovací techniky klubu přátel TMB je nejmladší ze sekcí, pracuje od r. 1984 a jejím předsedou je doc. dr. Ing. Milan Krejčík. Náplní semináře bylo kromě důkladné prohlídky výstavy též mnoho zajímavých přednášek a osobních setkání. Z radioamatérů mezi účastníky byli též OK1AQF, OK1XW, OK1AYW a další.

Samotná výstava zahrnovala části prvních vysílačů u nás, pěkné krystalové přijímače (obr. 1) a ještě úchvatnější přijímače lampové s trychtýřovými reproduktory (obr. 2). Nebylo možno vystavit všechny dostupné pečlivě restaurované přijímače — už z prostorových důvodů. Výroba rozhlasových přijímačů ve 2. polovině 20. let rychle stoupala. Známé radio-firmy jako např. MIKROFONA Praha-Strašnice, EMPO Praha-Čakovice, PHILIPS Praha-Hloubětín, MODRÝ BOD Kolín, MAKROFON



Obr. 3. Předsednictvo semináře — zleva Ing. Čejka, CSc., doc. dr. Ing. Krejčík, Ing. Josef Smejkal a Ing. Vítek



Brno, TELEGRAFIA Pardubice, TUNGSRAM Bratislava a mnoho dalších vyráběly ročně v průměru každá až 6000 přijímačů. Závěr výstavy tvořily současné luxusní radiopřijímače třídy hi-fi.

Z přednášek semináře nejvíce zaujaly: od Ing. Křížka, OK1XW, o vývoji detektorů, Ing. Nemrava z národního technického muzea v Praze přednášel o elektronkách ve sbírkách muzea, Ing. Čejka, CSc., přednášel o sbírcce přijímačů v Technickém muzeu v Brně. Vyjádřil se též o záslužné činnosti členů sekce, neboť muzeu pomáhají zpracovávání materiálu a zachraňují ve sbírkách mnohé unikáty. Na prosinec 1987 je připravována výstava sekce sdělovací techniky klubu přátel TMB s názvem Historické radiopřijímače.

Václav Hlavatý, OK1AYW

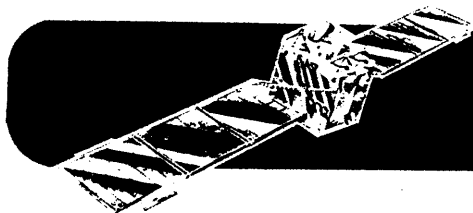
SSB (DSB) z roku 1929?

Časopis „Československý radiosvět“ v roce 1929 (č. 2, str. 61) zveřejnil tuto zprávu:

ROZLUŠTITI TRANSATLANTICKOU TELEFONII.

Podávalo se jistěmu Angličanu (J. Collins) na vlně 22 m, a sice americkou stranu rozhovoru. Dle jeho mínění přý „tajnost“ přenosu závisí v potlačené nosné vlně, která se stane slyšitelnou, jakmile začne přijímač — hrůza, slyšíte! oscilovat. On sám používá detektoru bez zpětné vazby a jedné NF. Zase pěkná vyhlídka do budoucnosti, bude-li to také u nás někdo chtít slyšet!

Pro AR opsal Ing. Oldřich Černý, OK1IOC



SATELITY

Praxe družicové televize

ing. Jan Klabal

V následujícím článku je problematika příjmu družicové televize rozebrána z praktického a amatérsky pojetého pohledu, nikoli z hlediska profesionální či komerční kvality přijímaných signálů. Pro ty, kteří neměli doposud možnost blíže se seznámit s celou problematikou přenosu televizních signálů touto novou přenosovou cestou, nejprve její popis a souhrnná informace

Šíření televizních signálů družicemi je v zemích Evropy z praktického pohledu dvojího druhu. První existuje již řadu let v různých formách pod jednotně nazývaným systémem pevné družicové služby (PDS). Spadá pod pravomoc služby spojů a pošt země provozující příslušný družicový spoj. Druhý, doposud šířející nerealizovaný způsob, je přímé vysílání televizního signálu z družice k divákovi systémem rozhlasové družicové služby (RDS). Je odnoží PDS, pod kterou právně přísluší. Družice systému PDS zprostředkovávají přenos signálů televizních společností do všech měst, kde jsou spojovou službou provozovány retranslační přijímači centra. Tato centra pak šíří přijaté signály k divákovi buď pozemním televizním vysílačem nebo kabelovými rozvody.

Druhý způsob vysílání z družice systémem RDS, jehož kritéria byla přijata na konferenci WARC BS 77, tedy před deseti lety, je stále ještě více méně ve vývojovém a pokusném stádiu. Je určen k přímému příjmu i jednotlivci tak, jak je tomu u pozemních systémů klasické televize.

Pevná družicová služba má značně široký záběr spojových služeb určených k přenosu různých druhů informací a jejich distribuci účastníkům spojovými zařízeními. Používá k tomuto účelu množství kmitočtově odlišných kanálů, jejichž počet je převážně omezen jen technickými parametry přenosového zařízení a šíří přiděleného kmitočtového pásma. Obdobně tomu je i u přenosu televizních programů. V systému rozhlasové družicové služby (přenášejí rozhlasové i televizní pořady) bylo zmíněnou konferencí dohodnuto, že každý stát dostane přiděleno 5 přenosových kanálů (Jugoslávie 10), na kterých může vysílat pro své posluchače jak televizní tak i rozhlasové stereofonní pořady.

Pozemní přijímači střediska radiokomunikační služby PDS, která jsou umístěna v pevně stanovených bodech na zemském povrchu slouží k šíření televizních programů pomocí pozemních vysílačů. Používají k příjmu vysoce jakostních přijímacích zařízení s rozměrnými parabolickými anténami. Televizní signál určitého programu přenášeného přes družici je touto vysílací stanicí šířen do příslušného okruhu k anténám televizních diváků. Typickým příkladem je sovětská družice Horizont vysílající první moskevský program v systému Moskva.

Jiným, v posledních letech značně se rozšiřujícím typem příjmu televizních signálů šířených přes družice je skupinový příjem, rovněž zabezpečovaný

službami spojů. Je určený pro napájení televizních kabelových rozvodů sídlištního typu tam, kde je vysoký stupeň zástavby. Tento systém může přijímat a po kabelovém rozvodu k posluchači přenášet jeden až i několik desítek televizních programů. Je rozšířen převážně v západních zemích a zemích Dálného východu.

Posledním typem je individuální příjem, který se šířející uplatní teprve s rozvojem RDS. Je určený jak pro domovní rozvody, tak i pro jednotlivce.

U nás je již několik let v provozu systém PDS Moskva. V posledních letech se rozšířilo toto vysílání prvního moskevského televizního programu již do řady míst. Vysílá se na kmitočtech UHF, tedy IV. a V. pásmo, s horizontálně polarizovaným signálem. Pro přehlednost jsou v tabulce č. 1 seřazeny vysílače s uvedením kanálu, na kterém je program vysílán i s výkonem signálu do antény.

Tab. 1.

Místo	Kanál	Výkon do antény
Praha	Žižkov	41 2 kW
České Budějovice	Klet	49 2 kW
Karlovy Vary	Tři kříže	21 80 W
Plzeň	Křovice	27 2 kW
Brno	Barvičova	52 2 kW
Třebíč	Klučská hora	50 2 kW
Ostrava	Hošťálkovice	51 2 kW
Bratislava	město	50 2 kW
Banská Bystrica	město	49 2 kW
Košice	město	27 2 kW

Mimo tuto jednotnou telekomunikační síť prověřují některé národní výbory možnosti využití maďarského zařízení pro příjem a vysílání signálů z družice prvního moskevského programu systémem Moskva s výkonem do 150 W. V první etapě by šlo o výstavbu těchto zařízení v městských aglomeracích Hradce Králové, Liberce, Ústí n. L., Mariánských Lázní a Chebu. Další lokality jsou zatím pouze ve výhledových, přesněji nespecifikovaných plánech.

Pokud se týká přímého příjmu signálů ze stávajících systémů PDS jednotlivci, platí pro tuto činnost článek 23 radiotelekomunikačního řádu, kde se pod č. 1992 až 4 uvádí:

Při provádění příslušného ustanovení Mezinárodní radiokomunikační úmluvy se správy zavazují, že učiní příslušná opatření, aby zakázaly a stíhaly:

- neoprávněný příjem radiového vysílání, které není určeno pro všeobecnou potřebu veřejnosti,
- zveřejňování obsahu nebo existence veškerých informací získaných zachycením radiového vysílání pod

bodem a) a jejich neoprávněném rozšiřování nebo jakémkoli využití.

Vlastnosti televizních signálů z družic

Vysílání televizních signálů z geostacionárních družic se uskutečňuje kmitočtově modulovaným signálem. Tato modulace je energeticky výhodnější proti amplitudové modulaci s jedním částečně potlačeným postranním pásmem, které se používá v běžné pozemní televizní síti. Stejně jako u kmitočtově modulovaného rozhlasového vysílání (FM), také zde je možno kvalitně přijímat signály, které jsou podstatně slabší než amplitudové rušení, neboť toto rušení lze v příslušných obvodech mezifrekvenčního zesilovače omezit. Aby však mohly být kmitočtově modulované signály sledovány i na běžných televizorech musí se nejprve v pomocných vnějších obvodech selektivně zesílit a kmitočtově demodulovat.

K přenosu signálů z družice se používá značně vysokých kmitočtů, které leží kromě pásma 4 GHz (systém Moskva) v pásmu 11 až 12,5 GHz, čili s vlnovou délkou mezi 2,5 až 3 cm. Tak vysoký kmitočet je nutný jak z hlediska přeplněnosti pásem na nižších kmitočtech a požadavků na značnou šíři přenášeného pásma kmitočtů, tak i z hlediska energetického, čili požadavku soustředit na danou plochu co největší vyzářenou energii. Nezanedbatelné je také rušení cizími zdroji a řada dalších vlivů působících na přenos signálu. Přirozeně, že zpracování tak extrémně vysokých kmitočtů s sebou přináší i řadu velmi obtížně zvládaných technologických a konstrukčních problémů a to jak na družicích, tak i v místě příjmu signálu. Aby energie vyzářovaná z družice směrem k Zemi směřovala pouze do obsluhované oblasti, je použito úzce směřových anténních systémů — parabolických antén — které díky vysokému kmitočtu mají i vysokou účinnost.

Současná PDS v západních zemích využívá k přenosu pásma 10 986 MHz až 11 674 MHz. Pro RDS bylo stanoveno konferencí WARC BS 77 pro spojení družice — Země kmitočtové pásmo 11,70 až 12,50 Hz. Toto pásmo je rozděleno na 40 kanálů, z nichž ČSSR byly přiděleny kanály 3, 7, 11, 15 a 19, tj. kmitočty 11 765,84, 11 842,56, 11 919,28, 11 996,00 a 12 072,72 MHz. Střední kmitočtová vzdálenost sousedních kanálů je 19,18 MHz, vysokofrekvenční šířka kanálu je 27 MHz. Pro přenos se bude používat kruhově polarizovaného signálu. Protože rozstup kanálů je menší než šířka pásma, které zabírají, zamezí se jejich vzájemnému rušení tím, že sousední kanály nebudou využívány v rámci jednoho státu (Tab. 2). Současné vysílání televizních programů v systémech PDS má u systému Moskva kruhově polarizovaný signál a u evropských spojových družic lineární polarizaci a to horizontální i vertikální.

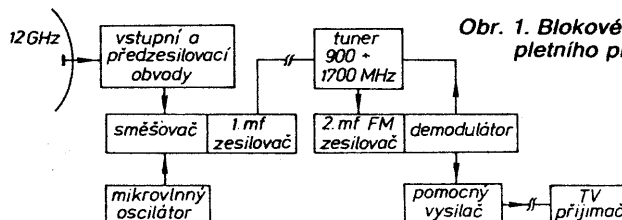
Kruhově polarizovaný signál je výhodnější jak z hlediska nastavení antény tak i přenosu signálu. Při

směrování anténního systému pozemní stanice není totiž třeba ztotožňovat polarizační rovinu přijímací antény s polarizační rovinou vysílací antény na družici. U lineární polarizace signálu je ještě třeba kromě nastavení azimutu a elevace nastavit i polarizační rovinu antény. Tato polarizační rovina se částečně mění s místem přijímaného zařízení v obsluhované oblasti, i přechodem signálu atmosférou. Vysílací anténa na družici má podle charakteru obsluhované oblasti kruhový nebo eliptický průřez hlavního svazku vyzařovacího diagramu. Vzhledem k nepatrnému vyzařovacímu úhlu antény, který se pohybuje kolem jednoho až dvou stupňů podle velikosti území, pokrývaného signálem (1° odpovídá zhruba 700 km) se získá parabolické antény na družici pohybuje v rozmezí 10^3 až 10^4 . To při výkonu vysílače na jeden kanál 100 W u systému RDS zaručuje na okraji obsluhované oblasti hustotu toku výkonu po 99 % času nejhoršího měsíce (z hlediska přenosu signálu) minimálně -103 dBW/m^2 . Uprostřed obsluhované oblasti je hustota výkonového toku o polovinu vyšší.

V případě, že není přítomen modulační signál, soustředí se veškerá vysílaná energie pouze na nosném kmitočtu. To ale představuje možnost značného rušení jiných radiokomunikačních služeb, pracujících na stejných kmitočtových pásmech. Proto je použito ve všech družicových soustavách (tj. systému PDS i RDS) televizního přenosu další přidavné kmitočtové modulace celého signálu, tzv. disperze — rozptýlení — vysílané energie. Nosný kmitočtet je dodatečně trvale modulován trojúhelníkovým signálem o kmitočtu 25 Hz se zdvihem 600 kHz_{ss} (systém Moskva používá 2,5 Hz). Tím se snižuje spektrální hustota signálu v pásmu širokém 4 kHz o 22 dB. V přijímacích zařízeních je ale nutno tento signál odstranit, aby nedocházelo ke kolísání intenzity přijímaného užitečného signálu.

Vlivem útlumu a depolarizace elektromagnetických vln přechodem neustále se měnící zemskou atmosférou v závislosti na meteorologických podmínkách, není možné zaručit danou kvalitu přenášeného signálu po celých 100 % času přenosu. Přesto, že je délka dráhy signálu atmosférou, na které k útlumu a depolarizaci dochází ve srovnání s délkou spoje velmi malá, musí se vliv atmosféry respektovat. Pokud se použije k přenosu kruhové polarizace signálu, uvažuje se pouze útlum působený meteorologickými vlivy. U lineární polarizovaných signálů je nutné přihlídnout i k možnosti natáčení polarizační roviny, což způsobí další přidavný útlum signálu u pevně nastavené přijímací antény. Zásadnější vliv na útlum signálu však mají pouze atmosférické srážky a srážkové oblaky. Na tyto útvary lze pohlížet jako na shluky částic s rozměry a vzájemnými vzdálenostmi srovnatelnými s použitou vlnovou délkou. Nezanedbatelný vliv, však má i teplotní rozhraní, tlak a vlhkost vzduchových hmot, jejich rychlost i rozlehlost. Vlna šířící se takovým nehomogenním prostředím, po dopadu na částici ve srážkovém jádru je z části pohlcena, z části rozptýlena s obecnou polarizací. Dominantu zde proto působí hydrometeory, čili mlha, déšť, sníh, ledové krystaly a kroupy i jejich hustota a četnost.

Intenzita signálu v místě příjmu je tak



Obr. 1. Blokové schéma zapojení kompletního přijímacího zařízení

dána výsledným součtem výkonového toku z antény družice a útlumem signálu po celé trase přenosu. Příjem signálů z družice, které jsou od přijímacího místa vzdáleny více jak 38 tisíc km, dále použité kmitočty o vlnových délkách řádu centimetrů ($\lambda = 2,5 \text{ cm}$) i speciální polarizace elektromagnetických vln, vyžadují podstatně jinou technologii anténních systémů proti doposud běžně známým a používaným při příjmu televizních signálů. Technické požadavky na vyhovující a kvalitní příjem mohou v současné, ale i budoucí době splňovat pouze reflektorové antény s parabolickými odražeči. Velikost parabolických reflektorů se pohybuje od 25 až 30metrových pro profesionální antény vysokokapacitních přenosových soustav, přes dvou až čtyřmetrové pro skupinový příjem, až po poměrně malé antény o průměru kolem dvou metrů pro individuální příjem. U parabolické antény platí, čím je větší její průměr — větší účinná plocha v prostoru — tím je větší i její zisk a větší intenzita přijatého signálu.

Přijímače pro přímý příjem

Anténní systémy přijímačů signálů z družic, ať již jsou provozovány radio-releovými službami spoju pro místní televizní vysílače, nebo pro skupinový případně individuální příjem, mají kromě vhodné parabolické antény i příslušný napáječ. U vlnovodných je i depolarizátor pro transformaci kruhové polarizovaného signálu na signál lineárně polarizovaný, a přizpůsobovací obvody. U lineárně polarizovaných signálů pak ještě může být zařazována polarizační vlnovodná výhybka umožňující rozvedení horizontálně polarizovaného signálu a vertikálně polarizovaného signálu do dvou samostatných vlnovodných vedení. Při příjmu pouze jednoho druhu polarizace se vystačí jen s jedním příslušně polarizovaným vlnovodným vedením. Přizpůsobovacím obvodem, nejčastěji induktivní vazbou, se signál nakmitaný ve vlnovodném vedení odvádí na vstupní obvod vnější jednotky. Aby byly ztráty vedením signálu co nejmenší, je celá vnější jednotka umístěna v co nejtěsnější blízkosti ohniska paraboly. Vnější jednotka převede přijímaný kmitočtet na kmitočtet první mezifrekvence. Po jedno až dvouступňovém zesílení se mezifrekvenční signál vede souosým kabelem na vstup vnitřní jednotky nacházející se obvykle již v těsné blízkosti televizoru. Mezifrekvenční kmitočtet se pohybuje kolem 900 až 1700 MHz se šířkou pásma podle požadovaného počtu přenášených kanálů. Pro systém RDS se uvažuje šířka pásma 400 MHz, nejdražší současně západoevropské systémy používají šířku celého přenášeného pásma, tedy 800 MHz. Ta obsáhne všech 400 kanálů, které mají dosavadní existující systémy PDS schopnost přenášet.

U spojových systémů určených pro vysílání televizním vysílačem, se vybere kanál příslušného programu ve dru-



Obr. 2a. Anténa s vnější jednotkou pro příjem v jedné polarizaci

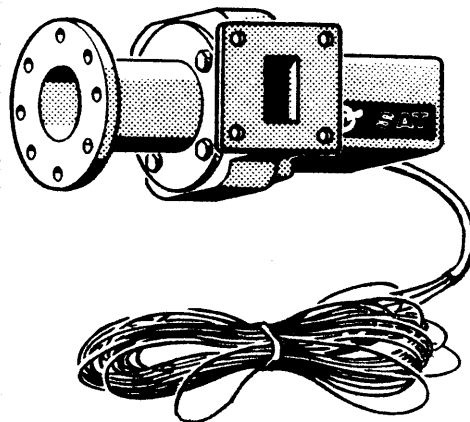
hém směšovači. Vzniklý mezifrekvenční kmitočtet (kolem 70 MHz) se zesílí, amplitudově se omezí případné poruchy, demoduluje a po odstranění disperze se vede do modulačních obvodů vysílače. U skupinového příjmu se signál první mezifrekvence vede kabelovým rozvodem k vnitřním jednotkám jednotlivých účastníků. Souosý kabel musí být schopen i na mnohametrové vzdálenosti přenášet tak vysoký kmitočtet bez většího útlumu. Je zřejmé, že běžné souosé kabely jsou pro tyto účely naprosto nevhodné. U individuálního příjmu, kde je propojení mezi vnější a vnitřní jednotkou dlouhé několik metrů, vyhoví i běžný souosý kabel. Vnitřní jednotka obsahuje kanálový volič, včetně zesilovačů a demodulačních obvodů. Z nich vychází video a audio signál, kterým je dále příslušným způsobem modulován (AM, FM) malý vysílač, z jehož výstupu se již signál vede na anténní svorky televizního přijímače. Blokové schéma celého přijímacího komplexu je na obr. 1.

Vnější přijímací část

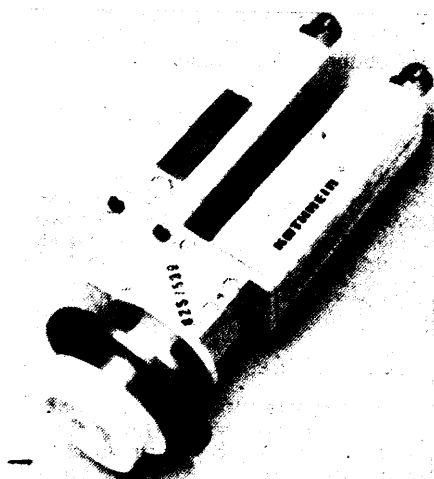
Zářič parabolické antény umístěný v jejím ohnisku se u přijímačů pro individuální příjem řeší téměř výlučně s napájením zepředu. Základem je ústí kruhového vlnovodu upraveného tak, aby byl příjmový diagram co nejvíce rotačně souměrný. Ke zlepšení souměrnosti se používá kolem ústí vlnovodu tlumivkový límec (Feedhorn) vhodný hlavně při příjmu lineárně polarizovaných signálů, neboť zčásti optimalizuje nastavení zářiče. Vlnovodně uspořádaným depolarizátorem se vysokofrekvenční elektromagnetická energie přivádí na nízkošumový, několikastupňový širokopásmový předzesilovač s tranzistory MESFET. Za ním následuje aktivní (tranzistorový) či pasivní (diodový) směšovač s místním oscilátorem a první mezifrekvenční zesilovací stupeň. Celá vstupní (anténní) část od tlumivkového vlnovodného vstupu až po výstup z prvního mezifrekvenčního zesilovacího stupně představuje kompaktní celek vnější jednotky. Systém musí být co nejmenší, aby nebyly



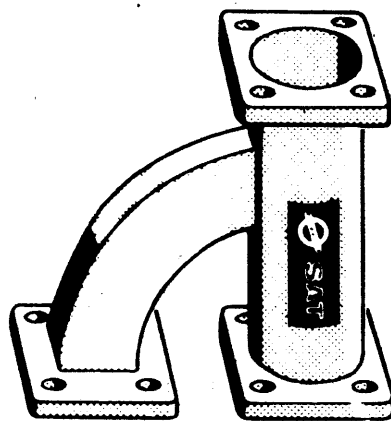
Obr. 2b. Jiný typ vnější jednotky — konvertoru



Obr. 4b. Výhybka natáčená elektromotorem



Obr. 3. Komplet vnější jednotky pro příjem v obou polarizačních rovinách se dvěma konvertory



Obr. 4a. Polarizační výhybka pro dva konvertory

rozměry vzájemných propojení jednotlivých prvků obvodů srovnatelné se zlomky vlnové délky zpracovávaných kmitočtů. V posledních letech se předzesilovače řeší jako monolitické mikrovlnné integrované obvody. Zhotovují se z arzenidu gallia, který má asi šestkrát větší pohyblivost — vodivost — a dvakrát větší saturační driftovou rychlost nosičů náboje než křemík a vykazuje při dotování určitými prvky i vynikající izolační vlastnosti. Spodní pokovená plocha podložky obvodu — substrátu, působí jako vodivá základna mikropáskového vedení. Na horní ploše jsou vytvořeny mikrostruktury včetně početných pasivních i aktivních prvků a mikrovlnných induktancí.

Přenášená šířka pásma vnější jednotky a její konverze do pásma kolem 1000 MHz musí odpovídat požadavkům z hlediska nároků na počet přijímaných programů. Je zde přímá úměrnost. Čím více programů požadujeme, tím větší šířku pásma musíme přenést a tím se také značně zvýší požadavky na obvody jednotky. Ale i při největší šířce přenášeného pásma musí mít jednotka dostatečnou selektivitu, aby se dokonale potlačily různé parazitní příjmy a zrcadlové kmitočty. Meziřekvenční kmitočet v okolí 1000 MHz, i když je dnes ve světě neobvyklejší, má však i určitou nevýhodu, a to v nebezpečí možného rušení příjmu radiolokátory. V některých případech může být toto rušení dokonce velmi citelné. Proto původní úvahy vedly ke konstrukcím

vnějších jednotek s dvojnásobným směšováním. Záhy se však od nich upustilo. Existují také vnější jednotky s extrémně vysokou citlivostí, pracující s tzv. degenerovaným parametrickým měničem kmitočtu s varaktorovou diodou a fázovým detektorem, který pracuje v dokonale synchronní fázové koherenci se vstupním parametrickým měničem. Tyto jednotky jsou však zatím ve stadiu pokusů, jsou značně drahé a naprosto nedostupné.

Pokud se žádá u lineárně polarizovaných signálů přijímat programy vysílané horizontálně i vertikálně polarizovanými signály, musí být použity dvě samostatné jednotky napojené na obě vlnovodná vedení za polarizační výhybkou. Použije-li se jedna jednotka se vstupním vlnovodným vedením umožňujícím příjem v jedné polarizační rovině, musí se pootočit touto vnější jednotkou o 90° vždy, když hodláme přeladit příjem na kanál opačně polarizované vlny. Na obr. 2 je fotografie antény se vstupní jednotkou pro příjem v jedné polarizační rovině, na obr. 3 je komplet vnější jednotky s tlumivkovým lincem, polarizační výhybkou a dvěma konvertory pro vertikální a horizontální polarizaci. Pro individuální příjem se v poslední době objevily i výhybky natáčené elektromotorem, které již vystačí s jedním konvertorem (obr. 4).

Vnitřní jednotka

Signál z vnější jednotky je souosým kabelem přivedený na vstup vnitřní jednotky. Jsou-li na vnější jednotce použity dva konvertory, pro každou polarizaci jeden, je na vstupu vnitřní jednotky zapojen koaxiální přepínač, na který jsou připojeny souosé kabely

z obou konvertorů. Kabely lze ovšem na vstup vnitřní jednotky přepojovat i ručně. Signál z připojeného souosého kabelu přichází na vstupní obvody kanálového voliče, kterým se nastaví kmitočet zvoleného programu. Směšovač v kanálovém voliči převede signál na relativně nízký meziřekvenční kmitočet, dále zpracovávávaný druhým meziřekvenčním zesilovačem. Kmitočtová šířka tohoto zesilovače musí odpovídat minimálně čtyř až pětinašobku modulačního kmitočtu (5,5 MHz). První mí zesilovače měly šířku 70 MHz. Značný šum daný příliš velkou šířkou přenášeného pásma však signál znehodnocoval. Současné komerční přijímače mají šířku pásma 27 až 32 MHz. Kmitočtový zdvih signálu se pohybuje kolem ± 15 MHz. Čím je zesilované pásmo užší, tím více je signál zkreslený. Po zesílení užitečného signálu a amplitudovým omezení všech rušivých složek, se signál demoduluje. Většinou se používá FM demodulátorů s fázovým závěsem (smyčka PLL). Ten má při optimalizovaném návrhu velkou přednost proti klasickým diskriminátorům v tom, že podstatně snižuje šumový práh. Umožňuje uspokojivý příjem i tam, kde by byl při použití běžných demodulátorů výstupní signál již velmi nekvalitní. Na výstupu je zapojena ještě deemfáze a odebrá se zde také napětí do obvodu eliminace disperze (obdoba AFC).

Demodulovaný obrazový signál a s ním i zvukový doprovod by nyní již mohly být přivedeny na videozesilovač a zvukový meziřekvenční zesilovač v komerčním televizním přijímači. Protože u běžných televizorů nejsou tyto vstupy vyvedené na konektory, musí se použít pomocný vysílač je pak již běžným souosým kabelem propojen do anténních zdířek normálního televizního přijímače.

Pro modulaci obrazového kmitočtu i zvukového doprovodu byl v zahraničí již dříve vyvinut integrovaný obvod firmou Motorola s typovým označením MC1374, který navíc obsahuje i obvody pomocného vysílače včetně potřebných nosných kmitočtů. Amplitudová modulace je u tohoto obvodu řešena dvojitým vyváženým tranzistorovým násobičem, zdrojem nosného kmitočtu je vyvážený oscilátor schopný generace kmitočtů až do 100 MHz. Televizní přijímač se pouze naladí na volný kanál v i. televizním pásmu.

Značné složitosti celého zařízení odpovídá i jeho cena v zahraničí. V socialistických zemích se výrobou přijímacího zařízení pro komerční účely zabývá pouze maďarské družstvo Parabola v Budapešti, sídlící v ulici Kasák Lajos 78. Celou aparaturu hodlají dodávat, jak uvádějí, tři měsíce po uvedení první RDS na oběžnou dráhu a zahájení jejího vysílání. Cena není zrovna malá. Vnější jednotka i s parabolickou anténou o průměru 1,5 m stojí zhruba 100 000 forintů (Ft) a s vnitřní jednotkou pro příjem pouze jednoho kanálu 160 0 Ft. Pro příjem čtyř kanálů již stojí 350 000 Ft. Upozorňují také, že dodávají i kompletní zařízení pro příjem družic PDS vysílajících v pásmu 10,9 až 11,7 GHz (družice ECS, Intelsat aj.). Zařízení však prodají pouze těm, kteří se prokáží úředním (poštovním) povolením k jeho provozu. Cenu zařízení raději ani neuvádějí a upozorňují, že pro maďarské zájemce není toto zařízení na prodej.

V katalogu obchodní západoněmecké firmy Conrad electric se inzeruje zařízení vyráběné firmou Hirschmann ve dvou provedeních. První komplet pro příjem signálů z družic s typovým označením Fesat 1800EA1 obsahuje parabolu o průměru 1,8 m se ziskem 45,5 dB a hmotností 67 kg. Anténní systém má ruční nastavení azimutu i elevace a vnější jednotku řešenou jen pro příjem jedné polarizace. Celý komplet obsahuje kromě antény s podstavcem, vnější jednotky a linkového předzesilovače s 20 m souosého kabelu i vnitřní jednotku s dálkovým přepínáním a volbou až 24 programů (kanálů). Cena tohoto kompletu je „pouhých“ 6250 DM. Pro příjem v obou polarizačních rovinách nabízí tato firma zařízení Fesat 1800EA2, které má navíc i dálkové elektrické nastavení paraboly na jinou družici. Cena tohoto kompletu 7998 DM. Známy výrobce antén firma Kathrein, nabízí zařízení CAS18 (EA1-2) s obdobnými parametry a cenami 6550 a 7750 DM. Vidíme tedy, že pořízení tohoto zdroje zábavy a poučení není nikterak levnou záležitostí.

Praktické možnosti příjmu

Vysoká cena celého přijímacího zařízení v komerčním provedení a neodbytná chuť příjem uskutečnit i přes značné technické obtíže, podněcuje ty nejvyspělejší radioamatéry v řadě zemí k jeho amatérské sestavě. Vážně však jen ty, kteří již teoreticky a prakticky zvládnou problematiku dutinových rezonátorů a vlnovodné techniky v pásmech centimetrových vln, či provozují radiofonní spojení na amatérských pásmech 10 GHz a 24 GHz. Snaží se nalézt různá zjednodušující řešení, přesto, že tato vždy vedou ke zhoršení kvality přijímaného signálu. Při experimentování však obvykle nejde ani tak o kvalitu či trvalý poslech programů, jako spíše dokázat si svůj technický um nebo schopnost nalézt vhodné řešení a příjem, třeba i v první pokusné fázi značně nekvalitní, uskutečnit. Při amatérské stavbě přijímacího zařízení a nejen tohoto, vždy se objeví řada nepředvídaných konstrukčních problémů i oživovacích potíží. Na tak vysoké kmitočty s kterými se zde pracuje nejsou navíc prakticky dosažitelné žádné potřebné měřicí přístroje, kromě těch několika málo, které se nacházejí ve výzkumu či vysokoškolských laboratořích. Dále je zde rozdílný přístup uživatelského pojetí a to na

jedné straně snaha o co nejautomatizovanější provoz bez jakýchkoli dalších manipulací s jednotlivými díly zařízení, a na druhé amatérské pokusnictví kde nějaké to ruční přestavování a nastavení navíc není překážkou, ba spíše objevitelským zápallem pro věc. A tomu, kdo takový zápal ani výdrž nemá, lze doporučit jediné, šetřit peníze na komerční zařízení.

Celý přijímací komplet lze rozdělit na jednotlivé dílčí části, z nichž každá má svůj stupeň důležitosti i technické složitosti. Vnější část přijímače má tři okruhy technických problémů. První, amatérsky nejméně obtížný a relativně nejsnáze proveditelný i dosažitelný, je výroba vlastní paraboly. Druhý, již obtížněji výrobně zvládnutelný, jsou vlnovodné a depolarizační obvody. Třetí, amatérsky zatím téměř nezvládnutelný a bez zahraničních součástek neproveditelný, je vlastní konvertor, tj. mikrovlnný předzesilovač, směšovač a mikrovlnný oscilátor. Dále následuje první mezifrekvenční zesilovací stupeň se značným zesílením v oblasti 1000 MHz, což rovněž není žádná maličkost, neboť zvládnout jeho stavbu tak, aby zesiloval a nekmital vyžaduje rovněž nemalé zkušenosti. Vhodné kabely pro propojení vnější a vnitřní jednotky se u nás sice vyrábějí, ale obtížně shánějí. Vnitřní jednotka má také řadu technicky obtížných úskalí, ale v první, základní fázi experimentování, lze část z nich obejít.

Energetická rozvaha

Pro snažší pochopení funkční důležitosti jednotlivých dílů přijímače je vhodné seznámit se nejprve i s energetickými podmínkami přenosu signálu. Protože výkony vysílačů umístěných na geostacionárních družicích jsou omezené energetickými slunečními zdroji, jejich účinnost navíc s časem klesá, a vzdálenost družice od příjmového místa je značná (kolem 38 500 km), jsou signály přicházející k pozemským přijímacím stanicím velmi slabé. Kvalita přijímaného signálu proto v první řadě závisí na zesilovacích a šumových vlastnostech vlastního přijímače, a na zisku antény a napáječe. Podle [1] se v technice družicového příjmu již vžilo nehodnotit zmíněné veličiny odděleně, ale naopak komplexně a to pomocí jediného slučujícího parametru, označovaného jako tzv. jakostní číslo přijímací stanice G/T . Protože tato veličina má při volbě celkové koncepce stanice dominantní význam, jak je v [1] uvedeno, rozebereme si ji podrobněji.

Signál je přijímaný anténou se ziskem G_a a šumovou teplotou T_a . Anténa je spojena s přijímačem prostřednictvím napáječe, který má výkonový přenos α , takže její zisk přetransformovaný na vstupní svorky přijímače je $G = \alpha G_a$. Šumové vlastnosti samotného přijímače jsou pak určeny jeho šumovým číslem F , nebo efektivní šumovou teplotou $T_e = T_o (F - 1)$, kde $T_o = 290$ K. Šumové vlastnosti celé přijímací stanice jsou pak charakterizovány tzv. efektivní šumovou teplotou systému $T_s = T_a$, která je vztažena na vstupní svorky přijímače.

Tato veličina značí pomyslný přírůstek teploty vnitřní konduktance generátoru budícího přijímač, k referenční teplotě T_o , jehož by bylo zapotřebí k tomu, aby na výstupu v dílu přijímače bylo dosaženo při náhradě reálných šumících stupňů jejich bezšumovými

ekvivalenty téhož výstupního šumového výkonu.

Pro šumovou teplotu systému T_s je možno odvodit:

$$T_s = \alpha T_a + T_o (1 - \alpha) + T_o (F - 1) \quad (1)$$

Citlivost přijímací stanice je možné zvyšovat jednak snižováním veličiny T_s , jednak zvyšováním zisku antény G_a . Jakostní číslo, definované jako poměr G/T a vyjadřované v jednotkách dBW/K, nebo dB/K, pak bude:

$$\frac{G}{T} = \frac{\alpha \beta G_a}{\alpha T_a + T_o (1 - \alpha) + T_o (F - 1)} \quad (2)$$

přičemž činitel β vyjadřuje ztráty vlivem nepřesného zaměření antény.

Je-li známo jakostní číslo přijímací stanice G/T , její šumová šifka pásma B , efektivní izotropický vyzářený výkon vysílače družice (EIRP) a útlum trasy A , je již možné vypočítat poměr signál-šum na vstupu demodulátoru přijímače, označovaný symbolem C/N (= carrier/noise). Uvedené veličiny jsou totiž obecně vázány vztahem:

$$\frac{C}{N} = \frac{\text{EIRP}}{A} \cdot \frac{G}{k B T}, \text{ kde } k = 1,38 \cdot 10^{-23} \text{ J/K} \quad (3a)$$

Pro družici na geostacionární dráze, vysílající na kmitočtu 12 GHz přechází při vyjádření v logaritmické míře vztah /3a/ do tvaru

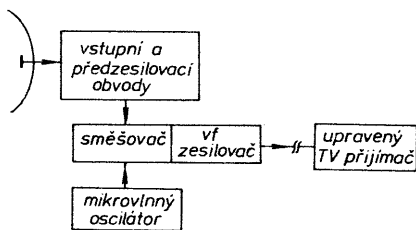
$$\frac{C}{N} = \frac{G}{T} + \text{EIRP} + 23,4 - B_{\text{dB}} \quad (3b)$$

[dB; dB/K, dBW, dB]

Uvedený vzorec má základní význam. Při návrhu přijímací stanice ho můžeme využít k určení jejího jakostního čísla, neboť ostatní veličiny jsou v podstatě známy (pro ČSSR je EIRP = 64 dBW, $B \sim 25$ MHz; poměr C/N by pak měl být při používané modulaci FM větší, než asi 10 až 12 dB, tak aby demodulátor FM pracoval nad šumovým prahem). Je-li již známa hodnota jakostního čísla, lze dále postupovat dvojím způsobem: buď ze známého zisku antény G_a stanovit šumovou teplotu systému T_s a poté ze vztahu (1) určit potřebné parametry přijímače, nebo naopak ze zadané teploty T_s vypočítat zisk antény G_a a poté i její rozměry.

Pro individuální přijímač se všemi náležitostmi jak bylo výše uvedeno se doporučuje jakostní číslo asi 6 dB/K, čili aby signál měl zhruba 4krát větší úroveň (výkonově) než šum a jeho úroveň se lineárně měnila v tomto poměru s šumovou teplotou. Pro skupinové přijímače, kde se vyžaduje vyšší kvalita signálu se doporučuje zvýšit poměr na 14 dB/K. Předpokládáme, že přijímač pro individuální příjem je vybaven parabolickou anténou o průměru 90 cm, která má zisk 6,2 $\cdot 10^3$ tj. 38 dB a šumovou teplotu $T_s = 70,0$ K; činitelé α , β nechť jsou $\alpha = \beta = 0,9$. Vyjádříme-li z relace (2) hledané šumové číslo F , pak dosazením výše uvedených číselných údajů snadno zjistíme, že jeho hodnota bude $F \approx 5$ tj. zhruba 7 dB. Výhodnější bude, jestliže se dosáhne nižšího šumového čísla. Takové hodnoty však lze dosáhnout jediné se vstupními tranzistory typu MESFET (u nás nedostupnými) a dalšími vysoce jakostními nízkošumovými prvky i ve směšovači a prvních stupních mezifrekvenčního zesilovače.

Jak to vypadá s intenzitou pole signálu z družice v místě příjmu si můžeme snadno odvodit ze známého



Obr. 5. Blokové schéma zjednodušeného zapojení

vztahu pro útlum signálu šířícího se volným prostorem. Výsledná intenzita pole bude:

$$E = \frac{3 \cdot \sqrt{P}}{r}$$

a hustota energie:

$$A = \frac{E^2}{120\pi} [W/m^2]$$

kde E je intenzita pole ve voltech na metr,
 r je vzdálenost v metrech
 P je vyzařovaný výkon ve watttech,
 120π je charakteristická impedance volného prostoru v ohmech.

Vzhledem k nepatrnému vyzařovacímu úhlu antény na družici, který se pohybuje mezi jedním až dvěma stupni se zisk antény na družici, jak již jsme si řekli pohybuje v rozmezí 10^3 až 10^4 . To při výkonu vysílače na družici řádově desítky wattů zaručuje v obsluhované oblasti intenzitu signálu v okolí desítky mikrovoltů na výstupu z antény. Z toho lze, zjednodušeně řečeno, usoudit, že parabolická anténa o ploše nejméně $1 m^2$ by již měla být schopna dodat signál umožňující jeho indikaci, po kmitočtové bezztrátové konverzi, běžně citlivým televizorem. Na tomto poznatku je dále ukázána částečná možnosť amatérského experimentování s příjmem televizního signálu z družic.

Zjednodušení požadavků

Při snaze o stavbu přijímacího komplexu je, jak z předchozích úvah vyplývá, celá řada podmiňujících parametrů, z nichž každý má zásadní vliv na úspěch či neúspěch při příjmu žádaného signálu. K těm nejzákladnějším patří:

- pro daný typ vnější jednotky použítá správná velikost kvalitní parabolické antény, její přesné nasměrování na družici, tj. dodržení azimutu i elevace a případně i natočení přesného úhlu polarizace tak, aby přijatý signál měl na vstupu do vnější jednotky maximálně dosažitelnou úroveň,
- správná činnost vstupních vlnodvů, předzesilovačích a směšovačích laděných obvodů vnější jednotky, jejich přesné nastavení na přijímaný kmitočet včetně přesného nastavení místního mikrovlnného oscilátoru,
- dokonalé zabezpečení proti značně vysoké možnosti nakmitávání obvodů vnější jednotky a proti nežádoucímu vyzařování harmonických produktů místního oscilátoru,
- velký zisk při požadované šířce přenášeného pásma a vysoká stabilita prvního mezifrekvenčního zesilovače i vhodné bezztrátové propojení vnější jednotky s vnitřní jednotkou,
- vysoce jakostní konstrukce a následně přesné nastavení obvodů kanálového voliče ve vnitřní jednotce i kvalitní funkce druhého mezifrekvenčního zesilovače včetně kmi-

točtového demodulátoru a dalších potřebných obvodů,
 — zajištění obvodů vnitřní jednotky proti nakmitávání, na které jsou vzhledem k vysokému zpracovávanému kmitočtu, zisku i šířce přenášeného pásma značně náchylné,
 — dobrá stabilita modulatoru pomocného vysílače i připojeného televizního přijímače.

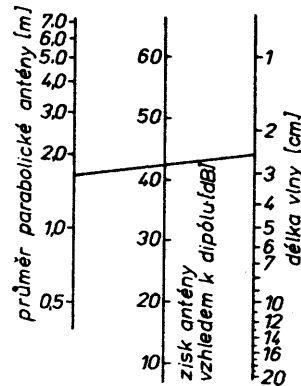
Pro kvalitní příjem televizních pořadů z družic je třeba dokonale zabezpečit každý z uvedených požadavků.

Při amatérském experimentování lze některé z uvedených požadavků omezit, nebo i vypustit příslušnou část obvodu a tím zjednodušit přenosovou cestu. Ovšem za cenu zhoršení (i podstatné) kvality signálu. Spokojíme-li se však v první fázi zkoušek jen s tím, že signál vůbec nějak zachytíme i bez zasynchronizování obrazu či jen zkrácený zvuk, můžeme celý přenosový řetězec podstatně zjednodušit. Dalšími úpravami pak můžeme již jednou zachycený signál postupně vylepšovat. Proto, abychom signál z družice v tak nízké kvalitě zachytili vystačíme pouze se třemi nepostradatelnými částmi přijímací soustavy a obrovskou dávkou trpělivosti. Tou první je dostatečně rozměrná (kolem 2 m), přesně na družici nasměrovaná parabola, druhou, jakostní vnější jednotka pokud možno s přeladitelným mikrovlnným oscilátorem. Třetí částí je mezifrekvenční zesilovač zapojený mezi vnější jednotku a anténními zdírkami běžného, nejlépe staršího televizního přijímače s klasickým vícecestupňovým mezifrekvenčním zesilovačem.

Princip podstatně zjednodušeného zapojení i nastavení spočívá v tom, že se přijatý signál převede přeladěním mikrovlnného oscilátoru na vnější jednotce přímo na kmitočet odpovídající příslušnému kanálu ve IV nebo V televizním pásmu. Mezifrekvenčním zesilovačem je v tomto případě běžný anténní, nejlépe dvoustupňový předzesilovač, úzkopásmově laděný na určitý — např. padesátý kanál (čím vyšší tím líp). Televizní přijímač s příjmem v pásmu UHF se rovněž naladí na tento kanál. Mikrovlnným oscilátorem nastavený rozdílový kmitočet vytvoří ve směšovači vnější jednotky s přijímaným signálem kmitočet padesátého kanálu, který již televizor umí do určité míry zpracovat. Signál, ve značně zkráceném tvaru projde úzkopásmově laděnými obvody televizního přijímače a na boku rezonanční křivky amplitudového demodulátoru se kmitočtově demoduluje, což se vizuálně či zvukově projeví na obrazovce či v reprodukci (nikoli současně). Nastavení je tedy závislé pouze na přesném nasměrování paraboly a naladění mikrovlnného oscilátoru tak, aby rozdílový kmitočet spadal do pásma příslušného kanálu. Naladění oscilátoru ve vnější jednotce je však značně jemné a obtížné, neboť poměr mezi oscilátorovým a mezifrekvenčním kmitočtem (50. kanál) je zhruba 25:1. Při nasměrování paraboly na družici ECS 1, kde je obsazeno 11 kanálů, lze však takto při velké dávce trpělivosti a štěstí některý kanál zachytit. Blokové schéma zjednodušeného zapojení je na obr. 5.

Parabolická anténa

Prvořadým předpokladem úspěchu je správně navržená a dostatečně rozměrná parabolická anténa. Čím je



Obr. 6. Nomogram výpočtu paraboly

Minimální průměry parabolických antén potřebné pro příjem současných televizních družic.

Družice	Vysílací anténa	Program	Průměr paraboly
EUTELSAT I-F1	západní svazek	Teleclub FilmNet SAT1 Super Channel RAI UNO Europa TV5 3 SAT World Net Sky Channel	1,8
	Východní svazek	RTL plus	1,8
EUTELSAT I-F2	záp. vých. svazek	NRK WorldNet	1,8
INTELSAT V-F2	západní svazek	SVT-1 SVT-2 NWC	1,8
INTELSAT VA-F11	západní svazek	Children's Ch. Lifestyle Arts Channel Screen Sport	2,4
	východní svazek	MTV-Europa CNN	1,5
INTELSAT VA-F12	západní svazek	3 SAT WDF BR3 Music box Eins Plus Eureka TV	1,5
TELECOM 1B	východní svazek	La Cing M6 PTT	1,8
Plánované družice Canal J			
ASTRA F1	-		0,9
TV-SAT F1	-		0,75
TDF 1	-		0,75
DFS Kopernikus	-		1,2

Parabolická křivka $x = y^2/4 F$ pro průměr zrcadla 2 m [F = 1m]	
y [cm]	x [cm]
10	0,25
20	1,00
30	2,25
40	4,00
50	6,25
60	9,00
70	12,25
80	16,00
90	20,25
100	25,00

Tab. 2 — Parametry družic a jejich pozice podle WARC BS 77

stát	pozice druž.	bod zamíření		parametry		orientace	kanály	p
		zeměpisná		svazku				
		délka	šířka	v. osa	m. osa			
ČSSR	1° záp	17.3	49.3	1.47	0.6	170.64	3, 7, 11, 15, 19	L
NDR	1° záp	12.61	52.11	0.83	0.63	172.28	21, 25, 29, 33, 37,	L
PLR	1° záp	19.31	51.88	1.46	0.64	162.0	1, 5, 9, 13; 17	L
MLR	1° záp	19.5	47.25	0.92	0.6	176.0	22, 26, 30, 34, 38	L
NSR	19° záp	9.6	49.9	1.62	0.72	147.4	2, 6, 10, 14, 18	L
Rak.	19° záp	12.2	47.5	1.14	0.63	166.23	4, 8, 12, 16, 20	L
SSSR	23° vých	36.0	47.0	3.7	1.43	153.0	27, 31, 35, 39	L
SSSR	23° vých	24.75	56.7	0.88	0.64	12.0	3, 7, 11, 15, 19	L

Technické údaje některých stávajících satelitů systému PDS

EUTELSAT 1F1 (ECS-1) — pozice 13° východně

EUTELSAT 1F2 (ECS-2) — pozice 9° východně

INTELSAT V-F-04 — pozice 27,5° západně

INTELSAT V-F-01 — pozice 60° východně

SES ASTRA (připravuje se), — pozice 19° východně má mít 16 mezinárodních programů v řadě evropských řečí. Výkon 45 W.

Satelity mají výkon 10 W, kmitočtové pásmo 10,95 až 11,70 GHz s horizontálně i vertikálně polarizovanými signály

Tab. 3. Azimut a elevace pro krajská města ČSSR

místo	pozice družice					
	19° záp.		1° záp.		23° vých.	
	azimut	elevace	azimut	elevace	azimut	elevace
Praha	220.7	24.5	199.8	30.7	168.9	32.0
Ústí n. L.	220.1	24.2	199.2	30.3	168.5	31.4
Plzeň	219.8	25.2	198.6	31.3	167.5	32.3
České Budějovice	221.2	25.4	200.2	31.9	168.8	33.2
Hradec Králové	222.2	23.8	201.5	30.3	170.7	32.1
Brno	223.3	24.2	202.8	31.1	171.6	33.2
Ostrava	224.9	22.9	204.6	30.0	173.9	32.7
Bratislava	224.4	24.7	203.7	32.0	172.1	34.4
Banská Bystrica	226.3	23.3	206.0	30.8	174.9	34.0
Košice	228.4	22.2	208.6	30.1	177.7	34.1

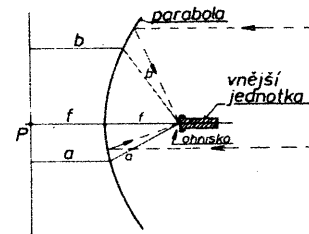
průměr antény větší, tím větší je i její účinná plocha a vyšší úroveň přijímaného signálu. Zužuje se však její vyzařovací (přijímový) úhel. A zde nastává pro individuální příjem určitý rozpor. Větší signál z antény umožňuje konstrukci přijímače s menším ziskem a větší stabilitou, ale nasměrování takové antény na signál družice je značně obtížné, a sebenepatrnější posun antény ze směru znamená citelný pokles i ztrátu signálu. Parabola o průměru 1,7 m dává při přesném nasměrování uspokojivý signál, ale vyzařovací úhel již má jen 1°. Při odchylce $\pm 1^\circ$ od bodového zdroje vysíláče, klesá úroveň přijímaného signálu na méně jak 50 % původního signálu.

Lze ovšem použít i parabolu o menším průměru (např. 0,7 m), která má podstatně širší vyzařovací úhel, ale vstupní obvody včetně konvertoru musí mít extrémní zisk, který lze v současné době dosáhnout pouze se speciálními prvky a obvody prakticky běžně nedostupnými. Širší vyzařovací úhel antény má však i další negativní dopad. Vzhledem ke značnému množství různých telekomunikačních družic (ale i pozemních zařízení, kde v pásmu 12 GHz jsou např. spojové služby energetiky) na stacionární dráze, je velké nebezpečí vzniku rušivých interferencí se signály jiných družic, které zcela znemožňují jakýkoli příjem.

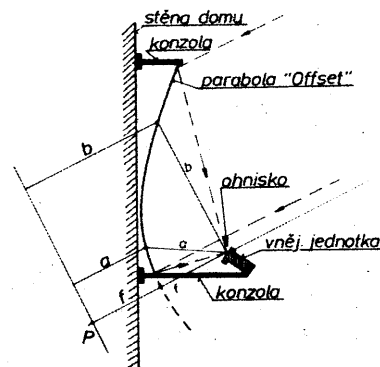
Protože lze předpokládat, že v amatérských podmínkách se může uplatnit řada negativních vlivů zhoršujících šumové vlastnosti přijímače či snižující

jeho zisk, je nutné kompenzovat tento případný nedostatek velikostí paraboly. Vnitřní povrch paraboly musí být naprosto přesný. Největší dovolená odchylka, nepřesnost od ideálního parabolického průběhu je $\lambda/16$. Nerovnost jen několik milimetrů již snižuje její zisk až o polovinu (4 až 6 dB). Při pečlivém provedení odrazné plochy zrcadla paraboly lze dosáhnout u průměru 1,5 m zisku kolem 40 dB a u průměru 2 m 43 až 45 dB. Zisk parabolické antény vypočteme ze vztahu $C = 3,95 (D/\lambda)^2$, nebo určíme z nomogramu na obr. 6.

Prvky prostorového zaměření antény pozemské stanice k družici jsou azimut a elevace. Azimut je úhel mezi místním poledníkem pozice dané stanice a spojnicí k poledníku, nad kterým je družice umístěna (subsatelitní bod) počítané od severu směrem na východ. Elevace je úhel mezi vodorovnou rovinou (tečná rovina k povrchu Země) v místě pozemské stanice a osou svazku antény pozemské stanice. Při pokusech o zachycení signálu geostacionární družice je nutno vyhledávat skutečnou polohu v rozmezí $\pm 0,5^\circ$ od



Obr. 9. Profil a konstrukce paraboly. Každý bod paraboloidu má stejnou vzdálenost od roviny p a ohniska paraboly



Obr. 10. Paraboloid typu „Offset“ umístěný na stěně budovy. Rovina p má sklon k příslušné družici

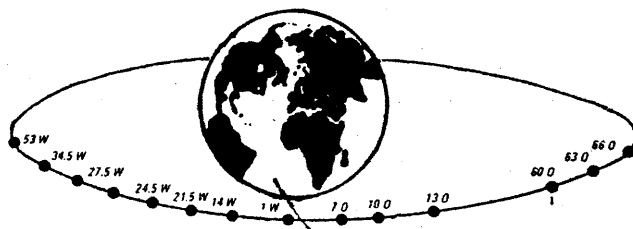
vypočtených hodnot. Polohy některých družic na stacionární dráze jsou na obr. 7, azimut a elevace pro naše krajská města v tab. 3.

Parabolická anténa, její parabolické zrcadlo, (obr. 8) se vyrábí různými způsoby. Starší způsob je kovotlačitelský z jednoho kusu hliníkového plechu nebo ze segmentů. Velmi vhodná a v poslední době se rychle rozvíjející, je technologie termoplastů a zejména vrstvených laminátů s kovovou vložkou ve tvaru sítě nebo z hliníkové fólie.

Základem výroby paraboly ze skleného laminátu je přesné kopyto, na které se laminátové pláty nanášejí. Pro parabolu o průměru 1,7 m, která se jeví jako nejvhodnější, s šířkou svazku kolem 1° a ziskem při pečlivém provedení 43 dB je ohnisková vzdálenost $f = 510$ mm. Vnější jednotka pak tvoří společně s parabolou jeden blok a je společně s vinovodným vstupem, depolarizátorem a dalšími obvody jednotky upevněna za ohniskem třemi tyčemi zachycenými na obvodu paraboly do otvorů nebo vhodných ok rozložných po 120°. Vlastní parabola musí být zpevněna nejméně třemi příčnými vztuhami a zpevňovacím mezikružím, aby nedocházelo k její deformaci. Výztuhy mohou být kovové, dřevěné nebo laminované. Schematický náčrt paraboly je na obr. 9.

Vlastní kopyto pro laminování v podobě rotačního paraboloidu je možné vyrobit z kvalitní jílové nebo jemné betonové hmoty. Nejvhodnější ovšem

Seznam evropských družic, které jsou v současné době na oběžné dráze a vysílají v pásmu 11 GHz, přineseme v AR A 1/1988.



Obr. 7. Polohy družic na stacionární dráze



Obr. 8. Parabolické zrcadlo firmy Kathrein ukotvené na zemi, kde snázeji odolává povětrnostním vlivům. Z těchto důvodů se zásadně nedoporučuje na střeše, vyjma případů, kdy není ze země přímá viditelnost. Také čištění paraboly je takto snazší (znečištění či vrstva sněhu značně snižují její zisk)

a je výšečí dvoumetrové paraboly, vyrobenou z polyuretanového laminátu s vysokou odolností proti ohybu, teplotě a větru, za 398 DM. Její hmotnost i se svislým držákem je 2,9 kg.

Vnější jednotka

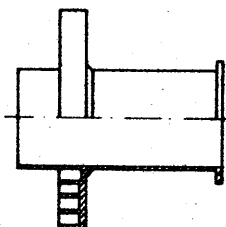
Zářiče (napáječe) mohou být různého typu. S přímým vstupem vlny energie odražená parabolou do ohniska, tedy napájením zepředu, nebo s parabolickou odraznou — reflektorovou — miskou čili napájením zezadu. Při napájení zepředu je zářičem buď trychtýřová anténa, nebo kruhový vlnovod s tlumivkovým límcem. Trychtýřový zářič je vlnovodné vedení rozšířené do tvaru trychtýřové antény. Indukční tlumivkový límec kruhového vlnovodného ústí (obr. 11) zamezuje vzniku povrchových proudů na vlnovodu a výhodněji koncentruje přijímaný signál do kruhového ústí.

Při napájení zářiče odraženou energií zezadu se používá kruhových štěrbin umístěných v ohnisku parabolické misky, která se nachází v ohnisku paraboly. Zářiče tohoto typu se užívají u rozměrnějších anténních systémů a na nižších kmitočtech.

Nejnovější parabolické antény s napájením zezadu využívají jako odražeč v ohnisku paraboly hyperboloid, který odráží paprsky do ústí konvertoru umístěného za parabolou. Hyperboloidní odrazná plocha o průměru kolem 30 cm soustřeďuje paprsky již s malým úhlem rozptylu, což poněkud zvyšuje účinnost antény.

V poslední době se začíná u systémů napájení zepředu používat tzv. „tisťečných anténních zářičů“ přímo vázaných na mikopásmové vedení mikrovlnných integrovaných obvodů vnější jednotky. Je to vysoce jakostní průmyslová technologie umožňující vypuštění vlnovodných vstupních částí, zatím však v etapě výzkumu.

U kruhové polarizovaného signálu je z hlediska výrobní pracnosti jednodušší použít šroubovicovou anténu proti klasickému vlnovodnému provedení. Soustava nevyžaduje ani depolarizátor s vlnovodným přechodem, neboť spirálu lze vhodným impedančním přizpůsobením odbočkou na spirále, přímo připojit na vstupní díl přijímače. Nejvýhodnější je kónická spirálová anténa s pěti závitů, která má jak vyhovující polarizační oddělení, tak i dostatečnou šířku svazku proti válcové spirálové anténě, pro ozáření celého povrchu paraboly. Vrcholový průměr kónické spirály odpovídá čtvrtině vlnové délky.



Obr. 11. Vlnovodné ústí s tlumivkovým límcem

je, máme-li možnost vylaminovat si vnitřek již průmyslově vyrobené paraboly. Při výrobě kopyta z tvárné hmoty je třeba si vyrobit vhodnou šablonu s průběhem povrchu paraboly, kterou upevníme otáčivě na vrcholu v pevném ložisku a otáčením po vrchliku paraboloidu zajistíme dokonalý parabolický průběh i hladký povrch. Po zatvrdnutí celý povrch několikrát přejedeme hrubším smirkem a ještě zkontrolujeme a upravíme případné drobné nerovnosti. Vnitřní povrch hotové paraboly lze buď vylepít alobalem, nebo vystříkat vodivým lakem. Při laminování paraboly současně vlamujeme příslušné zpevňovací vzpěry i úchyty pro ukotvení.

Ohniskovou vzdálenost a tím i tvar parabolického zrcadla lze volit různě. Při její konstrukci bychom však vždy měli vycházet z úhlu, který svírá parabolou odražený paprsek směřující do ohniska (vlnovod zářiče) s paprskem přicházejícím. Čím je úhel otevřenější, tím více je odražená energie rozptýlena do okolí mimo ústí vlnovodu. Proto se snažíme volit parabolu raději plošší, se vzdálenějším ohniskem, než obráceně, aby účinnost byla co nejvyšší.

Výhodnější mechanické vlastnosti má konstrukce parabolického zrcadla, která se začíná v poslední době u příjmu televizních signálů z družic stále více uplatňovat, pod obchodním označením „Offset — Spiegel“. Zrcadlo

je výšečí rozměrnějšího paraboloidu. Tím je ohnisko, do kterého se paprsky soustředí, částečně vystředěno a při vhodném vyosení vstupního vlnovodného otvoru vnější jednotky lze zamezit zastínění paraboly. Určitou nevýhodou je nižší účinnost antény zaviněná odklonem od kolmice na směr paprsků, které na ni od družice přicházejí. Aby nedocházelo k fázovému zpoždění odražených signálů od zrcadla do ohniska musí i tato výšeč přesně sledovat průběh paraboly.

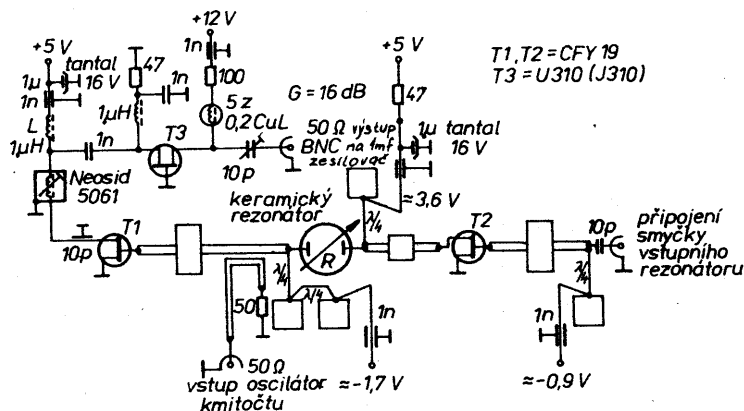
U antény „Offset“ je omezena možnost vzniku nežádoucího jevu, kdy signál přicházející na střední část klasické paraboly je ve stejné rovině se signálem od ní odraženým do ohniska, avšak již v protifázi. Vzájemné odčítání přímého a odraženého signálu působí ztráty na zisku antény. Na obr. 10 je schematická konstrukce parabolické výšeče (na obr. 2a je fotografie), kterou lze výhodně upevnit i ve svislé poloze, jak je patrné z obrázku, na kolmou stěnu domu, která je přivrácená k jihu. Prostor zabíraný touto anténou je relativně menší, menší je i její účinná plocha, manipulace s ní a ochrana proti povětrnostním vlivům je však snazší a jednodušší je i její upevnění. Tvar a velikost kopyta její výroby musí vycházet z celého paraboloidu. Výše zmíněná firma Conrad nabízí pro zájemce, zejména z řad radioamatérů tuto anténu, která má průměr asi 1 metr

spodní, největší má průměr celovlnný. Konec spirály je vodivě připevněn na reflektorový kotouč o průměru dvou vlnových délek. Odbočka vedená středem kotouče je přibližně ve čtvrtině délky jednoho závitů spirály od konce vodivě připevněného ke kovovému reflektorovému kotouči. Polohou prvního závitů případně úpravou odbočky lze dosáhnout vhodné impedanční přizpůsobení na vstupní obvody přijímače. Kónickou spirálu se stoupáním závitů o čtvrtinu střední vlnové délky lze vyrobit z postříbeného páskového vodiče, navinutého na kónický plášť z vysoce jakostního izolačního materiálu (teflon, duorit, korundová keramika apod.).

K vybuzení toku vysokofrekvenční energie, parabolou přijímaného lineárně polarizovaného signálu, se v současné době ponejvíce používá ústí kruhového vlnovodu s již zmíněným indukčním tlumivkovým límcem. Průměr a délka kruhového vlnovodného rezonátoru jsou přímo závislé na rezonanční délce vlny. Nejvýhodnější je poměr $l = D$. Na tento kruhový rezonátor o délce $0,7\lambda$ je přímo napojen obdélníkový vlnovod elektrickou nebo magnetickou šterbinovou vazbou. Délka tohoto rezonátoru je přímo závislá na druhu vidu elektrického nebo magnetického pole [viz lit. 4 a 5] a určuje také polarizaci signálu. Obdélníkový vlnovod je na konci uzavřen. V jedné čtvrtině vlnové délky od uzavřeného konce vlnovodu je sonda — buď drátová indukční smyčka — magnetická vazba, která má konec vodivě spojený s pláštěm vlnovodu, nebo vysokoimpedanční nezemněná anténka — kapacitní vazba, kterou se v ní vybuzená vlna energie odvádí na vstup předzesilovacího stupně.

Průměr vnější válcové části vlnovodu má otvor rovnající se $0,7$ délky přijímané vlny, vlnová tlumivka vytváří soustředná mezikruží v kruhové kovové desce o průměru cca 80 mm umístěné u ústí vlnovodu. Mezikruží mají hloubku 5 mm s mezerou $\lambda/4$ a tloušťkou stěny 1 mm. Zadní část kruhového vlnovodu je uzavřena víkem s otvorem (šterbinou) pro obdélníkový vlnovod. Rozměr širší stěny a tohoto vlnovodu má být větší než $0,5\lambda$, aby pracovní vlnová délka λ byla menší než kritická vlnová délka. Šířka užší stěny vlnovodu není rovněž kritická, má však být menší než $0,5\lambda$. Nejvýhodnější rozměr delší strany vlnovodu $a = 0,7\lambda$ a kratší strany $b = 0,35\lambda$. Délka vlnovodu odpovídá vlnové délce přijímaného kmitočtu. Jednotlivé části vlnovodu jsou z mosazi, sesazované k sobě co nejtěsněji. Vzniklé spoje je nutno pájet vždy na vnější straně. Vždy je třeba dbát, aby pájka nevtekla dovnitř. Vnitřní povrch vlnovodu nemusí být stříbřen, ale měl by být vyleštěný do zrcadlového lesku. Použije-li se rozměrnější konvertor umístěný mimo účinnou plochu paraboly, jeho vstup se propojí s ústím zářiče v ohnisku vlnovodným vedením typu R 100, které má podle IEC (Mezinárodní elektrotechnická komise) vnější rozměry $25,4 \times 12,7$ mm a vnitřní $22,86 \times 10,16$ mm a přenášející nejnižší mezní kmitočet zhruba 6,5 GHz, nebo vlnovodem R 140 s rozměry $17,83 \times 9,93$ mm a vnitřními $15,799 \times 7,899$ mm s mezním vlnovým kmitočtem 9,8 GHz.

Signál nakmitaný v otevřeném ústí vlnovodu se přivádí v sondou na vstupní obvod mikrovlnného předzesi-



Obr. 12. Zapojení vnější jednotky, předzesilovač a směšovač

lovacího tranzistoru a odtud přes mikrovlnné páskové laděné vedení ke směšovači. Na směšovač se zároveň přivádí i signál z místního mikrovlnného oscilátoru. Na rozdíl od běžných vysokofrekvenčních obvodů jsou na mikrovlnné obvody v pásmech centimetrových vln kladeny mnohem vyšší požadavky, diktované vlastním fyzikálním principem i charakterem šíření signálů o kmitočtech nad 1 GHz. Toto musí být respektováno jak v materiálové tak výrobní technologii i tomu odpovídajícím návrhem obvodových struktur. Vliv podložky plošného obvodu (spoje) na elektrické parametry lze považovat za jeden z primárních faktorů, limitujících výsledný charakter celé struktury. Vyhovující vlastnosti lze získat pouze s využitím podložek, které obecně musí splňovat řadu požadavků.

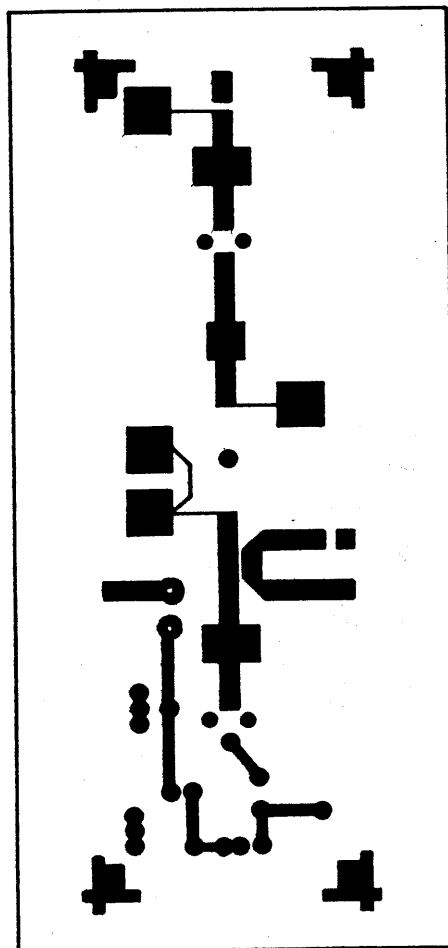
Nejuživanějším typem materiálů pro podložky vstupních mikrovlnných obvodů jsou korundová keramika, neboli vysoce čistý slinutý korund, tavený křemen, safír a duorit, což je teflon plněný SiO_2 . Jde tedy o materiály drahé a velmi těžko dostupné.

Vnější jednotky, je-li k dispozici silnější signál z paraboly o průměru větším jak 3 m, lze zjednodušit přivedením vstupního signálu přímo na mikrovlnný diodový směšovač. Směšovací obvody jsou tak připojeny přímo na výstup z vlnovodného vedení. Musí však být vybaveny řadou pasivních obvodů a filtrů tak, aby při dosažení ještě přijatelné konverze byly ztráty nejvýše 5 až 6 dB. Při tom je nutné, aby byly dostatečně potlačeny principiální nedostatky diodového směšovače, kromě jiného i velký počet výstupních směšovacích produktů. Způsobů, jak tohoto stavu dosáhnout, existuje několik, ale všechny jsou závislé na vlastnostech použitelných elementárních obvodových struktur, jejichž přesný návrh je výlučně záležitostí moderní výpočetní techniky.

Z hlediska dosažení co největší užitečné citlivosti i zrcadlové selektivity je nanejvýš žádoucí předřadit před obvod směšovače alespoň jednostupňový nízkošumový předzesilovač s tranzistorem MESFET z arzenidu galia a obdobný tranzistor použit i ve směšovači. Vhodné se tak změnil i požadavky na šumové a zesilovací vlastnosti následujících stupňů přijímače.

Obvody předzesilovače a směšovače

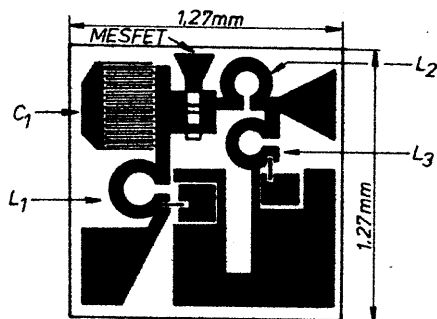
Klasické dutinové či koaxiální vlnovodné rezonátory laděné kapacitním pístem či pomocnými indukčními páhly (šroubky) nejsou již běžným vyba-



Obr. 13. Způsob rozložení spojů a páskových vedení na desce z duoritu nebo korundu

vením vstupních a směšovacích obvodů vnější jednotky. Dnes jsou v produkci vyspělých zahraničních výrobců, díky vysoce jakostním podložkám a mikrovlnným tranzistorům, běžná pásková laděná vedení či mikropáskové laděné struktury v hybridních mikrovlnných obvodech. Nejnověji se začínají objevovat i monolitické mikrovlnné integrované obvody.

Zapojení předzesilovacích a směšovacích obvodů vnější jednotky technologií páskového vedení s rozprostřenými parametry RLC je na obr. 12. Jejich skutečné provedení je na „desce plošných spojů“ na obr. 13. Tato deska je z duoritu typ 5870 o tloušťce 0,79 mm s postříbenou měděnou fólií o síle 0,35 μm , a nás naprosto nedostupný. Všechny součástky jsou pájeny technikou plošné povrchové montáže

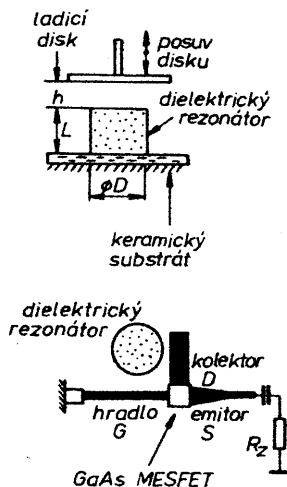


Obr. 14. Zvětšená fotokopie mikrovlnného monolitického integrovaného obvodu

a jejich rozměry musí být hluboko pod desetinou vlnové délky (menší než 1 mm). Rozměry jednotlivých pásků a plošek rozložených na izolační podložce odpovídají zpracovávaným kmitočtům a jsou značně kritické. V programu pro jejich výpočet počítačem jsou desítky parametrů, z nichž nejdůležitější, kromě vlnové délky, je řada charakteristických vlastností dané podložky, vlastnosti použitého tranzistoru a další. Pro přeladění se používá dielektrický rezonátor R (viz oscilátory). Použitý tranzistor typu CFY18 má délku hradla 0,5 μm , což ukazuje na jeho vysokou náchylnost ke zničení. Stačí jej vzít neodborně do prstů a můžeme si nechat (v zahraničí) shánět nový. Jeho cena se pohybuje kolem 80 DM a je velmi obtížně sehnatelný i v západních zemích. U nás tranzistor obdobného typu zatím neexistuje. TESLA — VÚST vyvinul tranzistor do 8 GHz s šumovým číslem 4 dB a ziskem na tomto kmitočtu 6 dB. Jeho předpokládaná cena po roce 1988 ve velkoobchodním tarifu má být přes dva a půl tisíce korun. Pokud se podaří vyvinout tranzistor na 12 GHz uspokojivých parametrů i pro širší kmitočtové pásmo, pak si zatím vůbec nelze představit jeho maloobchodní cenu (a stačí neodborný dotyk a nemáme nic).

V současné době je dosti rozšířený mezistupeň, hybridní mikrovlnný předzesilovač. Je osazen tranzistorem MESFE typu GAT6 nebo CFY18 s délkou hradla 0,5 μm , minimálním šumovým číslem na kmitočtu 12 GHz okolo 2,2 dB a příslušným výkonovým ziskem 9 dB. Přizpůsobovací články na vstupu i výstupu jsou vytvořeny z diskretních indukčností a kapacit subminiaturního provedení, které umožňují moderní technologické výrobní postupy s vysokým stupněm rozlišení.

Nejmodernější monolitické mikrovlnné integrované obvody, které se povolna začínají prosazovat ve vnějších jednotkách, se zhotovují na substrátu z arsenidu galia o tloušťce 0,10 až 0,25 mm. Na této podložce je zhotoven mikroobvodovou technologií celý jednostupňový monolitický integrovaný zesilovač. Jeho zvětšená mikrofotografie je na obr. 14. Také zde je vidět, že celý mikrovlnný obvod je řešen technikou diskretních i když rozměrově nepatrných součástek. Výkonový zisk předzesilovače se pohybuje kolem 7,5 dB a šumové číslo je menší než 3 dB.



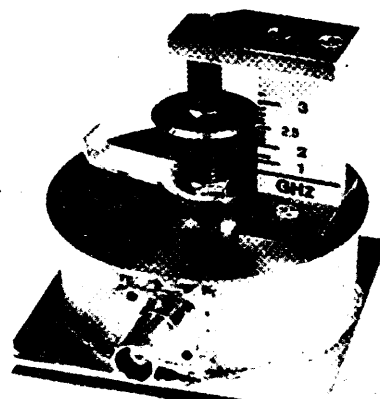
Obr. 15. Obvod oscilátoru s dielektrickým rezonátorem: a) ladění rezonátoru; b) umístění rezonátoru u tranzistoru; c) obvod oscilátoru a směšovače

Mikrovlnný oscilátor

Tak jako v předzesilovacích obvodech i v zapojení mikrovlnných oscilátorů dochází v posledních letech k výraznému posunu. Gunnovy mikrovlnné diody, kdysi téměř výhradně používané v obvodech těchto oscilátorů, jsou dnes ve vyspělých zemích nahrazeny tranzistory MESFE. U nás se občas objeví (mezi lidmi, ne v prodeji) diody sovětské, či TESLA-VÚST. Je-li Gunnova dioda z arsenitu galitého zapojena v elektrickém poli koaxiálního oscilátoru, pak vlivem vzniku záporného diferenciálního odporu, který je daný přenosem elektronů různé pohyblivosti (prostorová fluktuace domén s vysokou intenzitou elektrického pole) ve vodivostním pásu polovodiče, dochází k extrémně rychlým proudovým změnám. Doba průletu elektronů (domén — proudových změn) je daná tloušťkou aktivní vrstvy (vzdálenost mezi katodou a anodou). V laděném obvodu koaxiálního rezonátoru proudové změny vybudí oscilace. Vzniklý kmitočet lze řídit hruběji ladícím pístem rezonátoru a jemněji změnou napájecího napětí. Konstrukce diodového oscilátoru tedy vyžaduje rezonátor vysoké jakosti.

Dlouhodobé kmitočtové stability, která je u mikrovlnných oscilátorů bezpodmínečně nutná, nelze dosáhnout laděnými mikroobvody či páskovými mikrovlnnými obvody. Musí být rovněž použity dutinové rezonátory, ač jsou obtížnější vyrobitelné i pracněji nastavitelné, nehledě na jejich rozměrnost. V současné době se však již upustilo nejen od oscilátorů s Gunnovou diodou, ale také od konstrukce s dutinovým rezonátorem. Dnes se výhradně používá nových, tzv. dielektrických rezonátorů.

Keramické dielektrické rezonátory jsou vysoce stabilní rezonanční prvky



Obr. 16. Dutinový rezonátor pro pásmo 2 GHz

určené pro mikrovlnné, zejména integrované, obvody. Na rozdíl od klasického dutinového či koaxiálního rezonátoru, kde dochází k rezonanci v prostoru (dutině) uzavřeném kovovými stěnami a laděném změnou objemové velikosti tohoto prostoru, je dielektrický rezonátor „otevřený“, tj. má tvar keramického válce, prstence či hranolu bez pokovených stěn, a je umístěn ve volném prostoru.

Možnost využít dielektrika jako rezonátoru v oblasti mikrovlnných kmitočtů je známa téměř padesát let. Ale teprve rozvoj družicových spojů a potřeby malých lehkých rezonančních obvodů s vysokým činitelem jakosti dal podnět k rychlému rozvoji této dnes nově objevené technice, kterou navíc umožnily rozvinout a vysoce zkvalitnit nové dielektrické materiály, dříve nedostupné. Keramické dielektrikum rezonátoru má definovanou permitivitu, velmi malé dielektrické ztráty a předem volitelnou hodnotu tepelného součinitele rezonanční frekvence vlastního keramického dielektrického rezonátoru. Jde tedy o vylepšenou kondenzátorovou keramiku známou pod označením stabilit. Pro keramické rezonátory má označení M a následné číslo označuje hodnotu relativní permitivity (M75 do kmitočtu 4 GHz, M42 do 12 GHz, M36 až do 18 GHz a nejnovější a nejjakostnější má označení M34). Čím je číslo permitivity nižší, tím vyšší je jakostní součin $Q \cdot f$, a rezonátor může být použit v celém rozsahu rezonančních mikrovlnných kmitočtů až po nejvyšší dosažitelný. Předními výrobci keramických hmot a z nich vyráběných rezonátorů jsou známé firmy Siemens a Murata, ale dobré výsledky v jejich vývojové etapě dosahuje i náš VÚEK v Hradci Králové.

Jakostní součin keramického rezonátoru v daném kmitočtovém pásmu je záležitostí poměru délky k průměru (L/D) válce. Nejvyšší jakosti srovnatelné s jakostí dutinových rezonátorů se dosahuje při poměru L/D kolem 0,4. Pro pásmo 2,5 cm se používá rezonátor o max. průměru 5 mm a výšce 2 mm. Je to tedy rozměrově i co do hmotnosti nepatrný prvek ve srovnání s kovovým dutinovým rezonátorem.

Keramický dielektrický rezonátor je použitelný jako laděný prvek v mikrovlnných oscilátorech i modulátorech, propustích a zádržích mikrovlnných

pásmových filtrů, v laděných mikrovlnných diskriminátorech a v dalších laděných obvodech. Upevňuje se přímo u mikropáskového vedení v hradle kolektoru oscilátorového tranzistoru. Mechanicky, změnou vzdálenosti kovového disku umístěného nad dielektrickým rezonátorem, je možné přeladovat rezonanční kmitočet rezonátoru a tím i kmitočet oscilátoru. Oscilátor tak lze přeladit o více jak 1 GHz (obr. 15). Při změnách teploty do -20 do $+60$ °C je kmitočtová stabilita rezonátoru lepší než ± 150 kHz, což je hodnota více než příznivá.

Mikrovlnné oscilátory vnější jednotky se musí vyznačovat velmi vysokým stupněm stability generovaného kmitočtu. Pokud by tomu tak nebylo, je příjem pro značné kolísání a únik signálu neuskutečnitelný. Proto, i když na rozdíl od vř předzesilovače lze v oscilátoru použít tranzistory s délkou hradla dvojnásobnou, tj. $1\ \mu\text{m}$ a tím i cenově mnohem dostupnější (např. CFY19 asi 20 DM), je praktická realizace velmi obtížná. Tím, že keramické rezonátory nejsou zatím nikde běžnou prodejní záležitostí, zůstává amatérský oscilátor v oblasti rezonančních dutin, ponejvíce však na nižších kmitočtech, kde je snázeji vyrobitelný. K získání příslušného vysokého kmitočtu se pak použije vhodného mikrovlnného násobiče. Oscilátor s dutinovým („hrncovým“) rezonátorem (obr. 16) laděný kapacitním pístem tak může kmitat v oblasti 2 až 3 GHz a mikrovlnný násobič je laděn v pásmech kolem 5,5 GHz a 11 GHz. Obvody násobiče lze vyrobít technikou páskového vedení na vysoce jakostním podkladu (duorit apod.) v provedení obdobném jako u předzesilovače a směšovače na obr. 12 a 13. Je to však cesta velmi obtížná a v amatérských podmínkách jen výjimečně uskutečnitelná. Doposud nejsou známe vhodné a schůdně dostupné cesty amatérské výroby mikrovlnných oscilátorů s vyhovující stabilitou kmitočtu bez použití dutinových nebo keramických rezonátorů.

Výroba vnější jednotky je tedy záležitostí vysoce profesní a v amatérských podmínkách přinejmenším velmi obtížnou. K vlastní výrobě navíc přistupuje i složitost správného nastavení všech obvodů, což bez odpovídající přístrojové techniky není prakticky možné. Je dostatečně známo, že i při oživování přijímačů amatérské výroby se zpracováváním stonásobně nižších kmitočtů (VKV) bývá řada potíží. Proto i zájemci z řad amatérů v západních zemích dávají přednost koupi vnější jednotky. Její cena, dnes už několik set marek, a v západních zemích běžná dostupnost, vyjdou z hlediska pracnosti i součástek relativně levněji a je zaručený při správném nasměrování anténního systému na družici i vyhovující příjem televizního signálu.

Také u nás již byla v TESLA-VÚST vyvinuta vnější jednotka vhodná pro přijímače jak skupinového tak i individuálního příjmu televizních signálů z družic. Do sériové výroby má přijít v r. 1991. Na tuto dobu se také plánuje spuštění našeho prvního televizního vysílání přes družici na 19 kanálu, tj. na kmitočtu 12 072,72 MHz.

Protože v současné době lze v zahraničí pořídit i samostatně vnější

jednotku mnohonásobně levněji než je cena celého přijímače kompletu, naskytá se určitá možnost experimentálního dosažení uspokojivého příjmu signálů při jejím získání. Komerčně vyráběné vnější jednotky však nemají přeladitelný oscilátor, proto s nimi nelze jednoduše aplikovat již dříve zmíněný způsob zjednodušeného příjmu družicových signálů. Mikrovlnný oscilátor vnější jednotky je obvykle nastaven na pevný kmitočet s tím, že výstup vnější jednotky na první mezifrekvenční zesilovací stupeň zabírá celou šířku přenášeného pásma. Aby bylo možné obsáhnout celé 800 MHz široké pásmo, ustálila se volba první mezifrekvence v rozsahu 900 až 1700 MHz, nebo při požadavku příjmu pouze poloviny kmitočtového rozsahu 900 až 1300 MHz. Výstupní zesilovací díl vnější jednotky nízkoompově zesiluje žádoucí směšovací produkt — signál první mezifrekvence — a potlačuje produkty nežádoucí. Musí také zajistit nízkoztrátové zesílení celého přenášeného pásma i dobré imedanční přizpůsobení na výstup směšovače. Z těchto důvodů se výstupní díl řeší jako širokopásmový mezifrekvenční zesilovač s předřazeným nízkoztrátovým filtrem. Pokud takový zesilovač již není součástí vnější jednotky je třeba jej rovněž pořídit, neboť ani k jeho stavbě nejsou u nás dostupné součásti. Zesilovač musí být umístěn v těsné blízkosti směšovače a teprve jeho výstup je vyveden na propojovací kabel k obvodu vnitřní jednotky pro další zpracování přijatého signálu. Komerčně vyráběné zesilovače mají zisk až 50 dB, což dává výstupní signál řádově kolem milivoltu. To již je úroveň natolik dostatečná, že ji lze v další části přenosové cesty zpracovat i méně jakostními obvody ze součástek a tranzistorů u nás dostupných.

Konverze do televizního pásma

Zesílený signál první mezifrekvence přichází z vnější jednotky kvalitním souosým kabelem k dalšímu zpracování před vstupem do televizního přijímače. Propojovací kabely jsou speciálního provedení pro kmitočty 1 až 2 GHz. Z kolekce kabelů vyráběných u nás jsou vhodné typy VCCZE 75-12,2 (dříve VFKV 930), nebo VCEZE 75-12,2 (dříve VFKP 980) s útlumem na 1000 MHz na délce 100 m 12 až 13 dB, či VCCZE 75-6,4 (dříve VFKV 920) nebo VCEZE 75-6,2 (dříve VFKP 970) s útlumem cca 18 dB na 100 m při 1 GHz. Firma Kathrein nabízí několik druhů těchto kabelů od průměru 16 mm a útlumu na 100 m délky na kmitočtu 1,7 GHz 13 dB s označením LCM 52 až po tenké kabely s průměrem 5 mm, s útlumem 50 až 85 dB na 100 m. Tenké kabely jsou vhodné k propojení jen na velmi krátké vzdálenosti.

Protože televizní pásmo UHF nesahá nad 900 MHz, je nutný převod převáděného kmitočtu do pásma, které je televizoru vlastní (od prvního po 60. kanál). Aby bylo možno přeladit jednotlivé kanály dané polarizace, musí se použít kanálový televizní volič. Vyhovující je i upravený konvertor pro II. program, u kterého se zaměnění stávající tranzistorů za tranzistory KF907 s příslušnou obvodovou úpravou. Upraví (zkrátí) se také „vinutí“ laděných obvo-

dů a zmenší se kapacita doladovacích trimrů, aby konvertor pracoval alespoň ve spodní části požadovaného pásma kmitočtů. Použije-li se běžný kanálový volič pro IV. a V. televizní pásmo, musí se provést obdobná úprava. Výstupní obvod se přizpůsobí podle potřeby na neobsazený kanál.

Signál z výstupu konvertoru (voliče) se již vede přímo na anténní svorky televizního přijímače. Použije-li se starší televizní přijímač, který je vyčleněn jen pro tyto pokusy, lze přímo u něj předělat kanálový volič na příslušné pásmo. Aby konvertor či kanálový volič propouštěl celou šířku pásma kmitočtově modulovaných signálů jednoho kanálu, tj. 25 až 30 MHz, je nutno částečně zatlumení laděné obvody vstupního a směšovacího tranzistoru tranzistorem o velikosti cca 100 ohmů. Toto zatlumení je ovšem na úkor zesílení. Obdobným způsobem se musí zatlumení i všechny laděné obvody mezifrekvenčního zesilovače, kde je vhodné použít rezistorů zhruba o poloviční hodnotě, což ovšem opět vede k podstatnému poklesu zesílení přijímaného signálu.

Je přirozené, že před úpravou rozšiřující přenášené pásmo televizorem je již možné prověřit příjem. Dokud se nepodaří zachytit jakýkoli náznak signálu z družice, je úprava televizoru bezpředmětná. Po zachycení signálu je možné upravit i demodulátor v televizním přijímači, což se projeví v podstatném zkvalitnění přijímaného signálu. Úprava spočívá např. v zapojení integrovaného obvodu MAA661 na výstupní obvod mezifrekvenčního zesilovače v televizoru, místo demodulační diody. Obvod signál zesílí a demoduluje. Výsledný signál z vývodu 14 tohoto integrovaného obvodu je pak již veden (přes obvod deemfáze) na videozesilovač a zvukový mezifrekvenční zesilovač k dalšímu běžnému zpracování.

Článek ukazuje možné cesty experimentálního a poměrně pracného ověřování příjmových možností signálů z družic. Žádá-li se však kvalitní barevný obraz bez zásahu do televizního přijímače, pak je nejvýhodnější pořídit si nejen vnější ale i vnitřní jednotku komerčního provedení, za odpovídající ceny, jak již bylo uvedeno. (V AR-A budeme od č. 1/88 zveřejňovat na pokračování seriál o praktické instalaci a provozu komerčního zařízení).

Použití komerční vnitřní jednotky za drahý obnos je však otázkou její využitelnosti při rozvoji systému RDS v blízké budoucnosti. Proč?

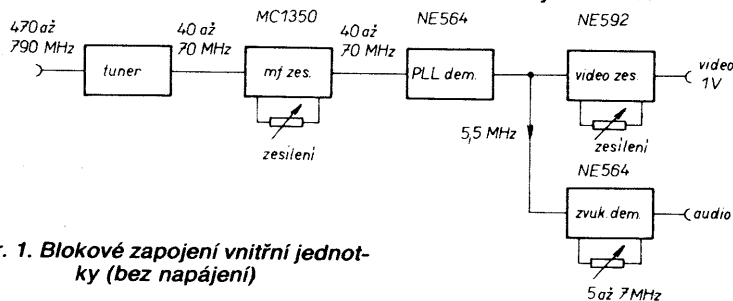
Dosavadní klasický způsob přenosu zvukového doprovodu televizní informace již neodpovídá současným a tím méně budoucím kapacitním a hlavně kvalitativním požadavkům ze strany náročného diváka. Nejde jen o větší dynamiku přednesu, snížení hladiny šumu či přechodu na stereofonní vysílání, ale i o další způsoby přenosu dat a informací v kmitočtovém pásmu jednoho televizního kanálu. Jde především o data typu teletext či reklamních a dalších doplňkových, komerčních i výchovných služeb, které se rychle rozšiřují v televizním mimoprogramovém vysílání vyspělých zemí. Také princip přenosu barvosných informací uvnitř pásma jasového signálu se u stávajících systémů (PAL, SECAM) vyznačuje omezujícími vlastnostmi vli-

VNITŘNÍ JEDNOTKA

J. Hájek

Celou vnitřní jednotku by sice bylo možno umístit na jedinou desku s plošnými spoji, modulová sestava na několika deskách má však proti tomu řadu výhod. Méně zkušený amatér může snadněji oživit a kontrolovat jednotlivé celky, obzvláště tehdy, když-li jim vysokofrekvenční měřicí přístroje. Jednotlivé moduly pak lze též snadněji vyměnit za lepší a též jsou lépe zvládnutelné různé experimentální práce, například změny norem, příjem družic s odlišným druhem vysílání apod.

Na obr. 1 je blokové zapojení vnitřní jednotky. Signál prvního mezifrekvenčního kmitočtu se vede na vstup televizního tuneru, který je upraven na širokopásmový a přeladitelný v rozsahu 950 až 1700 MHz. Tuner převádí přijímaný signál na kmitočet druhé mezifrekvence (40 až 70 MHz). Za mezifrekvenčním zesilovačem následuje kmitočtový demodulátor s PLL, na jehož výstupu je obrazový i zvukový signál na pomocné nosné. Všechny obvody jsou řešeny se součástkami zahraniční výroby.



Obr. 1. Blokové zapojení vnitřní jednotky (bez napájení)

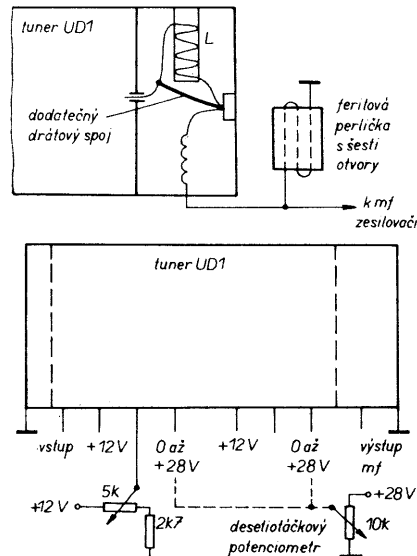
vem přeslechů, které působí ztráty obrazové informace v detailech.

Z těchto důvodů je několik let vyvíjena a do realizovatelné podoby již rozpracovaná řada nových, převážně digitalizovaných metod přenosu celého multiplexního televizního signálu (všech jeho kmitočtově odlišných složek). Jsou to systémy s vysokou rozlišovací schopností (HDTV a EDTV) a zejména varianty systému MAC (multiplex analog component). A zde je odpověď na výše položenou otázku: V nedávné době se rozhodly NSR a Francie, že v přímém družicovém vysílání (RDS) již použijí jeden z těchto systémů a to D2-MAC/packet.

Systém MAC je založen na metodě přenosu analogových složek televizních signálů časovým multiplexem, čili jedním přenosovým kanálem se přenášejí signály, které jsou časově odděleny. Časového oddělení se dosahuje časovou kompresí výchozích signálů s využitím paměťových prvků na straně vysílací a vytvořením jediného signálu jejich časovým multiplexem. Na straně přijímací pak dochází, opět s využitím paměti k expanzi a časovému sjednocení signálů. Existuje několik podtypů systému MAC, umožňujících jak analogový přenos signálů, tak i jejich digitální verzi. Systém D2-MAC/packet má přenášet v jednom televizním obrazovém řádku digitalizovanou zvukovou a datovou informaci včetně synchroni-

Obrazový signál je zesilován ve videozesilovači s integrovaným obvodem NE592 a je k dispozici na výstupu s malou vnitřní impedancí. Zvukový signál je demodulován druhým obvodem PLL (NE564) a odtud přichází na výstup.

Jako vstupní tuner lze použít jakýkoli běžný televizní tuner. V dále popisovaném zařízení, které vzniklo v součinnosti holandských radioamatérů H. W. Bruina a H. Westra, kteří patří k pionýrům v oblasti VKV techniky na kmitočtových pásmech gigahertzů, byl použit levný tuner UD 1 firmy Valvo. Jedinou jeho úpravou bylo přemostění výstupní mezifrekvenční cívky, což je znázorněno na obr. 2., kde je také rozmístění vývodů a zapojení potenciometru pro nastavení zesílení a pro ladění. K regulaci zesílení je potřebné napětí asi 8 V, které je nastavitelné odporovým trimrem 5 kΩ. Ladění variakou vyžaduje stabilizované napětí, proměnné od nuly až asi do +28 V. Je-li k dispozici napětí jen asi 12 V, lze naladit kanály 21 až 47.



Obr. 2. Úpravy a vnější zapojení použitého tuneru UD 1

Pro kontrolu funkce spojíme vstup tuneru s televizní anténou a jeho výstup spojíme s anténním vstupem televizoru. Televizor naladíme na kanál 2 nebo 3 (54 až 60 MHz nebo 60 až 66 MHz). Při proladování tuneru se pak musí objevit televizní vysílače IV. a V. televizního pásma (kanály 21 až 47). Protože se však při tomto převodu dostane nosná zvuku pod nosnou obrazu, nelze počítat s dobrým příjmem zvukového doprovodu. Pro přezkoušení funkce to však postačí.

Jako vstupní tuner lze však použít jakýkoli jiný televizní tuner pro pásmo UKV, konstruovaný pro evropské normy. Jeho mezifrekvenční výstup je však nutno upravit tak, aby jeho šířka byla přibližně 30 MHz.

začního slova v binárním kódu a komprimovanou obrazovou informaci v analogovém tvaru s využitím běžné šířky televizního pásma.

Při použití klasického televizoru k příjmu RDS bude tedy ještě nutné transkódovací zařízení. Výstup signálu z demodulátoru vnitřní jednotky bude transkódován a teprve pak přiveden na pomocný vysílač. Přirozeně, že se při tomto způsobu příjmu neuplatní výhoda nového systému přenosu. Proto se již uvažuje o konstrukci a výrobě nové generace televizních přijímačů, které by měly již celou vnitřní jednotku i s transkódovacími obvody jako nedílnou součást.

Závěrem

Příjem televizních signálů z družic není, jak z celého rozboru vyplývá, zdaleka tak jednoduchým a technicky lehce zvládnutelným problémem, jak se ještě před nedávnou dobou mnohým jevilo. Řada nedorozumění a technických i komerčních problémů stále bránila i vyspělým zemím západní Evropy zahájit pravidelné přímé vysílání. Také pro naše podmínky je ještě celá řada problémů, které nejsou ani zdaleka vyřešeny a lze jen doufat, že se dořešení všech výrobních, programových a dalších otázek spojených s přímým vysíláním televizních progra-

mů z družic dočkáme ještě v poslední dekádě tohoto století.

Literatura

- [1] Sborník přednášek: Příjem družicových televizních signálů, ČVUT Praha 1983.
- [2] Sborník přednášek na DNT 1984 a 86 TESLA-VÚST Praha.
- [3] Dittl, A.: Směrové reléové spoje, Nakladatelství ČSAV 1961.
- [4] Kvasil, Bohumil.: Teoretické základy techniky milimetrových vln, SNTL 1957.
- [5] Valitov, R. A., Sretenskij V. N.: Radiotechnická měření při velmi vysokých kmitočtech, SNTL 1957.
- [6] Starr, A. T.: Radiotechnika velmi krátkých vln, SNTL 1962.
- [7] Megla, G.: Technika decimetrových vln, SNTL 1958.
- [8] Michalík, D., Nejedlý Z.: Parametrické zesilovače, SNTL 1966.
- [9] Daneš, J. a kol.: Amatérská radio-technika a elektronika 2, díl, Naše vojsko 1986.
- [10] Noll, H.: TV — Empfang via Vertikal-satellit: Hürdenlauf zur eigenen Antenne, Funkschau 1986 č. 2.
- [11] Kommunikationstechnik: Bundessport kauft Intelsat — kanale, Funkschau 5/86.
- [12] GaAs-FET-Empfangsmischer, Cq-DL-Clubzeitschrift des DARC 11—12/86 a 1/87.

Pracovním odporem na výstupu tuneru je širokopásmová tlumivka s feritovým jádrem. Ve vzorku byla použita perlička 12x5 mm se šesti otvory, jimiž byl provlečen vodič CuL o průměru 0,2 až 0,3 mm tak, že vzniklo pět a půl závitů. Indukčnost tlumivky není rozhodující. Jeden vývod tlumivky byl připojen na výstup mf tuneru, druhý vývod byl uzemněn, jak je patrné z obr. 2.

Mezifrekvenční zesilovač

Širokopásmový zesilovač pro pásmo 40 až 70 MHz lze realizovat mnoha způsoby. Americké návody na stavbu mezifrekvenčních zesilovačů používají integrované širokopásmové moduly v kaskádním zapojení. Nevýhodou této koncepce však je to, že u nich není nastavitelné zesílení. Pomocným řešením je pak vstupní zesilovač, realizovaný buď rezistory nebo potenciometrem. Obě řešení však v žádném případě nejsou technicky dobrá.

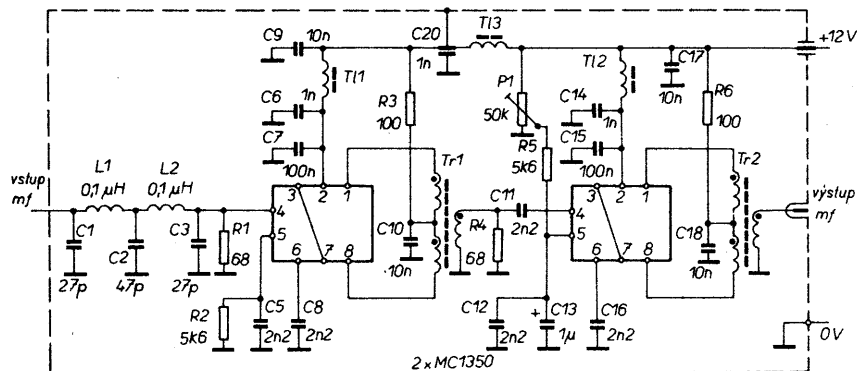
Pro popisované zařízení bylo odzkoušeno mnoho variant, které byly prakticky porovnávány. Nakonec byl zvolen zesilovač používající standardní integrovaný obvod MC1350P firmy Motorola. Ten má asymetrický vstup a symetrický výstup (vývody 1 a 8), proto musí být další stupeň navázán širokopásmovým transformátorem.

Se dvěma integrovanými obvody MC1350P a dvěma širokopásmovými transformátory na kruhovém jádru lze docílit zesílení 50 dB při využitelné šířce pásma nejméně 30 MHz. Úmyslně byly vynechány obvody LC, které by značně ztížily stavbu a hlavně ladění při ožiování, není-li k dispozici rozmítaný generátor nebo kalibrovaný signální generátor. Vstupní obvody tuneru mají již svou šířku pásma omezující vlastnosti, takže dodatečný mezifrekvenční filtr je zbytečný. Pro všechny případy je na vstupu zesilovače dolní propust, tvořící účinnou zádrž kmitočtu oscilátoru. Také indukčnost použitých cívek není nikterak kritická.

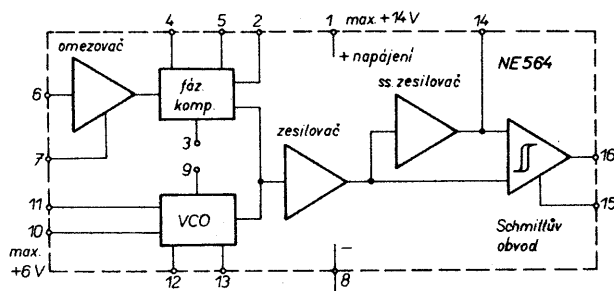
Celkové zapojení mezifrekvenčního zesilovače je na obr. 3. Samonosné vzduchové cívky vstupní propusti L1 a L2 mají průměr 5 mm a každá má pět závitů. Širokopásmové vazební transformátory na feritových kruhových jádrech (použity byly typy Neosid F-100-B nebo Amidon FT 37-61) jsou vinuty trojitě vodičem CuL o průměru 0,4 mm a mají rovněž pět závitů. Trojitě vinutí se zhotovuje následujícím způsobem: nejprve se vezmou tři (asi 20 cm dlouhé) lakem izolované vodiče o průměru 0,4 až 0,6 mm, které na konci označíme třemi různobarevnými kousky bužírky. Pak tyto vodiče vzájemně stočíme buď ručně anebo pomocí vrtačky, přičemž „stoupání jejich závitů“ bude asi 10 mm. Jeden konec s výhodou upne například do svěráčku. Takto vzniklý trojitý vodič pak navineme na kruhové feritové jádro pět závitů rovnoměrně přes celý obvod. V zapojení je začátek vinutí vždy označen tečkou. Po zkrácení vývodů na potřebnou délku a jejich ocinování můžeme takto zhotovené transformátory zapájet na desku s plošnými spoji.

Širokopásmové tlumivky T11 až T13 jsou vinuty stejným způsobem jako pracovní odpor na výstupu na feritových perličkách o průměru 5 mm a délce 12 mm se šesti otvory.

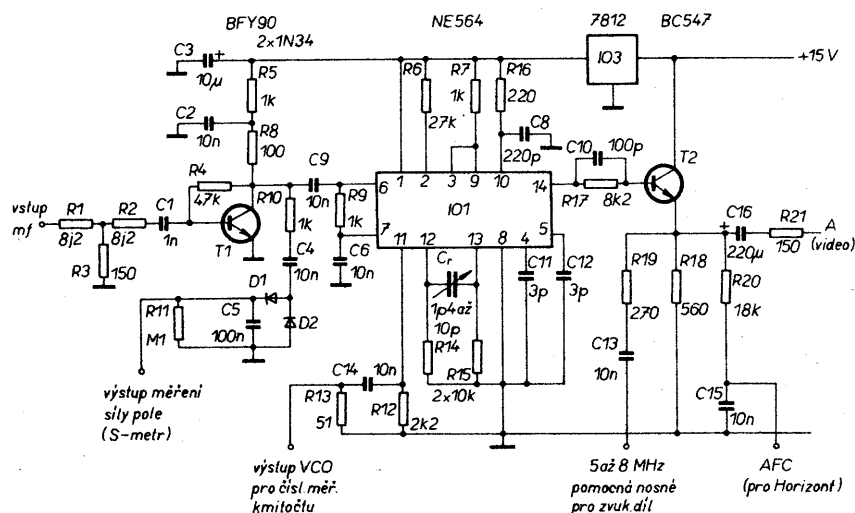
Celý mezifrekvenční zesilovač je postaven na dvoustranné desce s plošnými spoji o rozměrech 144 x 47 mm, při-



Obr. 3. Zapojení širokopásmového mezifrekvenčního zesilovače



Obr. 4. Zjednodušené vnitřní zapojení obvodu NE564



Obr. 5. Zapojení demodulátoru PLL s obvodem NE564

čemž polovinu místa zabírají obvody vstupní propusti, kvůli kterým je celý zesilovač vestavěn do stínícího pouzdra z pocínovaného plechu o celkových rozměrech 55 x 148 x 50 mm. Deska s plošnými spoji je pak připájena na více místech po obvodu pouzdra a to jak na spojové, tak i na stínící straně.

Deska s plošnými spoji je navržena podle zásad vysokofrekvenční techniky (velké zeminí plochy s malými ostrůvky potřebných propojení). Zeminí konce součástek jsou zapájeny na obou stranách desky a tvoří tak současně mnohonásobné propojení oboustranných zemních ploch. Vstup i výstup jsou opatřeny vysokofrekvenčními konektory pro snadné propojování jednotlivých celků zařízení.

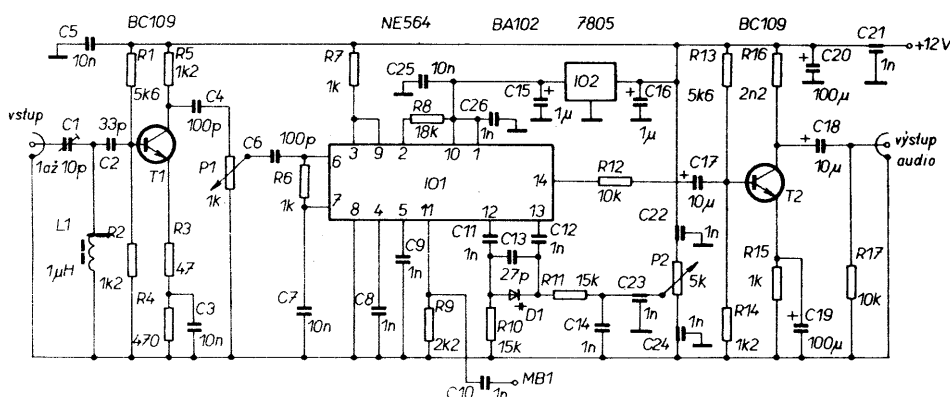
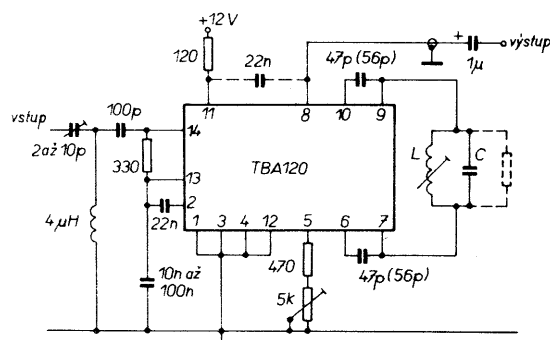
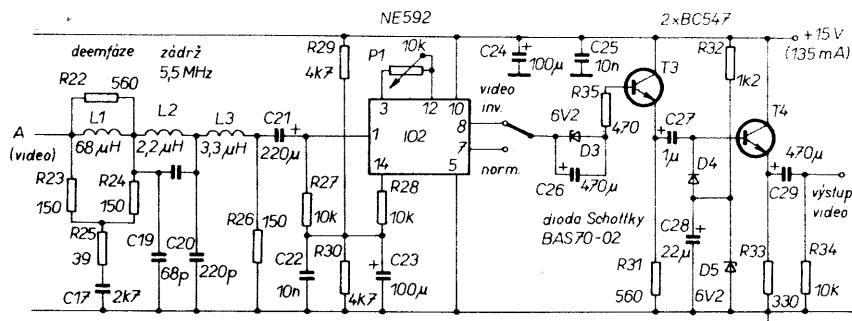
Mezifrekvenční zesilovač kontrolujeme nejjednodušší vysokofrekvenční sondou, používanou k stejnosměrnému milivoltmetru, kterou zapojíme na výstup mf zesilovače. Výstup sondy pak připojíme na vstup nízkofrekvenčního zesilovače s reproduktorem. Na vstup mezifrekvenčního zesilovače pak připojíme krátký vodič jako anténu

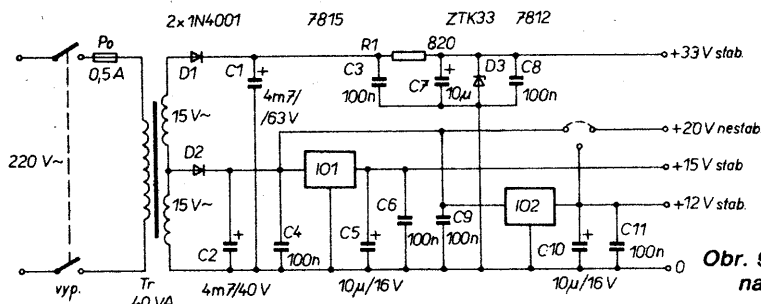
a z reproduktoru se musí ozvat krátkovlnné vysílání pracující v pásmu 19 m. Přitom je však nutno nastavit pomocí P1 maximální zesílení (běžec potenciometru na zeminí konci).

Jinou možností je spojit tuner s mezifrekvenčním zesilovačem (podle blokového zapojení), přičemž výstup mezifrekvenčního zesilovače přivedeme opět na anténní vstup televizoru naladěného v I. televizním pásmu. Pak musíme přijímat televizní vysílání shodně jako při zkoušce tuneru. Přitom lze potenciometrem P1 nastavit zesílení mezifrekvenčního zesilovače tak, že se kvalita obrazu mění od čistého obrazu až po zrnitý a zašumělý obraz. Stojící obraz bez šumu musíme docílit již v první třetině rozsahu potenciometru.

Demodulátor

Protože signál vysílaný z družice je kmitočtově modulován (oproti pozemnímu televiznímu vysílání u nichž je obrazový signál modulován amplitudově), je na přijímací straně nutný odlišný demodulátor než jaký je používán





Obr. 9. Zapojení napáječe

P1 mezi vývody 3 a 12. Na obou výstupech 7 a 8 je zesílený videosignál. Na vývodu 7 neinvertovaný, na vývodu 8 invertovaný. Na desce s plošnými spoji jsou tyto body vyvedeny na pájecí očka, k nimž lze připojit přepínač, nebo volit požadovaný druh obrazového signálu přepájením drátové spojky.

Stejnosemenná složka signálu na výstupu integrovaného obvodu NE592 je 7,5 V, což je pro další zpracování nevýhodné a proto je tato stejnosměrná úroveň snížena Zenerovou diodou D3 s napětím 6,8 V. Principiálně by bylo možno obrazový signál odebírat už z emitoru T3, vzhledem k zvláštnímu druhu vysílací techniky (disperse energie) je nutný ještě další stupeň.

Ve všech kmitočtově modulovaných televizních družicových systémech je použita tzv. energetická disperze aby se zabránilo případnému rušení pozemních směrových zdrojů. Přitom je nosná družicového vysílače trvale modulována střídavým napětím nezávislým na modulaci. U sovětské družice Horizont je to napětí trojúhelníkovitého průběhu s kmitočtem 2,5 Hz. Družice ECS 1 a Intelsat používají kmitočty 25 Hz. Bez vyrovnání této základní modulační by se obraz na obrazovce měnil v rytmu modulačního kmitočtu. Záchytný obvod posledního stupně obrazového zesilovače tedy slouží k tomu, aby stejnosměrná složka videosignálu zůstala konstantní a aby se potlačila výše řečená pomocná modulace. Dioda D4 je rychlá Schottkyho dioda (například HP5082-2800 firmy Hewlett-Packard, nebo BAS70-02 firmy Siemens). V nouzi lze použít i běžnou křemíkovou diodu typu 1N914. Zenerova dioda může mít napětí 5,6 až 6,8 V. Pro sovětskou družici Horizont je však tento záchytný obvod nedostačující, je nutný speciální antidisperzní obvod, který dostává signál z demodulátoru PLL (výstup AFC) a dolaďuje oscilátor druhého směšovacího stupně.

Celý demodulátor s videozesilovačem byl ve vzorku postaven na dvoustranné desce s plošnými spoji o rozměrech 147 x 70 mm a vestavěn do pouzdra z cinovaného plechu o rozměrech 148 x 74 x 50 mm, opatřeného vstupním a výstupním konektorem a vývody pomocných výstupů a napájecí.

Pro měření síly pole je vhodné malé ručkové měřidlo s citlivostí 50 až 100 µA, přičemž předřadný odpor se volí v rozmezí 10 až 50 kΩ tak, aby při příjmu silného signálu z družice byla výchylka měřidla asi 70 procent. Máme-li k dispozici pouze měřidlo s větším proudem, pak postačí předřadit jednoduchý stejnosměrný zesilovač s jedním tranzistorem.

Při ožiování je vhodné kontrolovat kmitočty oscilátoru (bez signálu na vstupu) na výstupu VCO. Měřicí bod je oddělen kondenzátorem C14 od výstupu (vývod 11 obvodu NE564). Při provozu je tento bod spojen se spo-

lečným vodičem rezistorem 50 Ω, který lze během měření odpojit, pokud to je nutné.

Jednodušší způsob ožiování je následující. K desce s plošnými spoji přiblížíme anténu přijímače VKV, nalaďeného na kmitočty 100 MHz. Otáčímeli nyní kapacitním trimrem Cr, uslyšíme při naladění VCO na 50 MHz silnou nosnou (druhou harmonickou kmitočtu oscilátoru). Připojením nízkofrekvenčního zesilovače na obrazový výstup demodulátoru a kousku drátu jako antény na bázi T1, budeme slyšet řadu krátkých výskytů.

Pokusíme-li se však připojit tuner a mezifrekvenční jednotku s demodulátorem a zachytit televizní anténou signál obvyklého televizního vysílače, neuvidíme mnoho zajímavého. S amplitudově modulovanými signály si totiž kmitočtový dekodér neví rady. Při pečlivém nastavení regulačního napětí na tuneru a mf zesilovači pod úrovní ohraničení a při vyladění vysílače lze kromě výchylky měřice síly pole zajistit i stojící černobílý obraz.

Demodulátor zvuku

U družicové televize se přenos zvukového doprovodu (alespoň doposud) neliší podstatněji od přenosu pozemními vysílači. Z mnoha důvodů je používána rovněž kmitočtová modulace. Výsledný signál obsahuje kromě obrazové informace (rovněž kmitočtově modulované) ještě zvukový signál namodulovaný na pomocné nosné zvuku (subcarrier).

Budoucí družicové systémy budou pravděpodobně používat pro přenos zvuku jiné způsoby modulace, například pulsně kódovou modulaci (PCM) nebo jiné speciální druhy modulace, případně číselový přenos — to sice zajišťuje lepší výslednou kvalitu zvuku, vyžaduje to však na přijímací straně drahá a komplikovaná zařízení.

V některých družicových systémech, například u sovětské družice Horizont, jsou používány dvě pomocné nosné zvuku. Jedna pro přenos doprovodného zvuku televizního vysílání, druhá pro zcela nezávislý rozhlasový pořad. Tyto systémy lze použít i pro stereofonní vysílání nebo přenos dvojjazyčných doprovodů.

V USA jsou často používány pomocné nosné na kmitočtech 5,8 MHz, 6,2 MHz a 7,4 MHz. U sovětské družice Horizont mají pomocné nosné kmitočty 7 MHz (televizní doprovod) a 7,5 MHz (rozhlasový program. Družice ECS-1 a Intelsat používají kmitočty mezi 6 a 7 MHz.

Jsou-li ve vysílání dvě pomocné nosné zvuku, je zapotřebí dvou demodulátorů nebo musí být zapojení demodulátorů buď přepínatelné nebo kmitočty pomocných nosných přeladitelné. Aby nebylo nutno stále přeladovat a hledat pomocnou nosnou, bývají

přijímače vybaveny programovatelným přepínáním zvukového kanálu.

Pro kmitočtovou demodulaci zvuku postačuje běžný poměrový detektor. Moderní televizní i rozhlasové přijímače však pracují s integrovanými obvody, které přináší kromě zjednodušení celého zapojení i další výhody.

Jednoduché zapojení podle obr. 7 používá známý a osvědčený integrovaný obvod TBA120 se vstupním zesilovačem, který zaručuje velkou citlivost a amplitudové omezení. Zesilovací činitel je asi 1000 (60 dB) a omezení nastává již při vstupním napětí 70 µV. Výsledkem je pravouhlý signál, takže kolísání úrovně vstupního signálu ani další rušivé signály příjem neovlivňují. Ostatní obvody TBA120 slouží ke kmitočtové demodulaci a vnější obvody se omezují jen na několik rezistorů, kondenzátorů a jediný obvod LC, který musí být naladěn na střední kmitočty. Kvalita tohoto obvodu má být poměrně malá, aby bylo dosaženo postačující šířky pásma. Toho dosáhneme například připojením odporu paralelně k rezonančnímu obvodu.

Jednoduché zapojení s obvodem TBA 120 lze realizovat na experimentální desce o rozměrech 100x50 mm a vestavět do stínícího pouzdra z cinovaného plechu o rozměrech 110x55 mm. Pro použití keramických filtrů 5,5 MHz a 10,7 MHz existují speciální provedení integrovaného obvodu TBA120 s označením 120A, 120U nebo 120T. Tyto typy však mají různá zapojení vývodů, takže je nelze vzájemně zaměňovat.

Jinou možností je použít kmitočtový demodulátor TDA1047N firmy Siemens. Tento obvod má výstupy pro měřič síly pole, ukazatel nuly, AGC a potlačení šumu. V popisovaném zařízení je pro demodulaci zvukového doprovodu použit stejný integrovaný obvod jako v obrazovém demodulátoru. Zapojením větší kapacity mezi vývody 12 a 13 obvodu NE564 je možno snížit kmitočty na kmitočty pomocné nosné zvuku, přičemž musí být zvětšeny i kapacity ve smyčce PLL. Celkové zapojení kmitočtového demodulátoru zvuku je na obr. 8. Vstupní zesilovač s tranzistorem T1 slouží k zesílení a přizpůsobení přicházejícího signálu. Potenciometrem P1 lze nastavit jeho úroveň.

Oscilátor lze nastavit na pomocnou nosnou zvuku i otočným kondenzátorem, zde byla dána přednost ladění varikapem, k němuž je paralelně připojen kondenzátor C13 pro předběžné nastavení kmitočtu. Jemně lze pak oscilátor dolaďovat potenciometrem P2. Pro přepínání na různé pomocné nosné lze použít i několik odporových trimrů přepínaných řadičem, který umístíme na panelu experimentálního přijímače.

Výstup obvodu NE564 je veden na vstup nízkofrekvenčního zesilovače s tranzistorem T2, na jehož výstup lze připojit buď výkonový nf zesilovač, u modernějších televizorů zvukový vstup nebo pro starší televizory pomocný modulátor s oddělenými vstupy pro obrazový a zvukový signál.

Vstupní cívka je navinuta vodičem o průměru 0,4 mm CuL na cívkové tělísko o průměru 7 mm a má 20 závitů. Dvoustranná deska s plošnými spoji o rozměrech 70x70 mm je ve stínícím pouzdru z cinovaného plechu, které má rozměry 72x72x30 mm, je opatřeno

vstupním a výstupním konektorem a průchodkami pro pomocné obvody a přívod napájecího napětí.

Při oživování nastavíme všechny sřadřovací prvky do střední polohy (potenciometr, trimr i řádřo L1), pak na výstup demodulřtoru připojřme nřzko-frekvenční zesřllovač a místo varikapu kapacitřní trimr s rozsahem 10 až 60 pF. Po připojení napřjecřho napětř uslyšřme jen slabř řum. Připojřme-li vřak na vstup antřnu tvořenou jen řněkolika metry vodiče, musř se při protřčení kapacitřního trimru ozřvat krřtkovřnně vysřlače. Tato zkouřka ukazuje, ře obvod PLL pracuje. Na měřicř bod MB 1 nynř zapojřme řřislicovř měřicř kmito-čtu a bez připojeně antřny kontrolujřme kmitočet oscilřtoru. Podle nastave-nř kapacitřního trimru by tento kmitočet měl být v mezřch 3 až 9 MHz. Nynř namřsto trimru zapřjřme varikap a připojřme potenciometr P2. Volbou kapacity kondenzřtoru C13 dosřhne-me toho, ře VCO mřžeme přelařřovat v rozsahu asi 3 až 8 MHz. Potenciometr umřřtřme na panel přřjřmače abychom mohli zvuk snadno dolařřovat.

Jinř zkuřebřnř metoda vyřaduje zřsah do televizoru, takře by řněco podobného mřli zkouřet jen dobřř odbornřci. Vyuřřvřme toho, ře pozemřnř televiznř vysřlače pouřřvřjř stejného principu při přenosu zvukovřho dopřodu a tak je mořžno z obyčejného televizoru zřskat signřl pro vyzkouřenř demodulřtoru zvuku.

Připomřnřm, ře C1, L1 a P1 nastavujřme až po sestavenř celřho přřjřmače.

Sřřřvř napřjčeč

Pro provoz přřjřmače potřebujeme řněkolik napřjecřch napětř a to 12 a 15 V přř jednotlivě moduly, 12 V pro vnřjšř jednotku a 30 V pro lařřenř tuneru. Na napřjecř napětř (kromě napětř pro lařřenř tuneru) nejsou kladeny řždě mřmořřřdně nřroky a proto vystačřme s jednoduchřmi zdroji. Zapojenř zdroje pro přřjřmač je na obr. 9.

Sřřřvř transformřtor je dimenzovřn pro 40 VA a mř dvě sekundřrnř vinutř pro 15 V. Ve vzorku byl z dřvodř malřch rozměrř pouřřit transformřtor s kruhovřm jřdřem, mřžeme pouřřit jakřkoli jinř. Sřřřřvř napětř je jednocestně usmřřněno diodami D1 a D2 a filtro-vřno kondenzřtory C1 a C2. Protoře pracujeme s vysokřm kmitočetm, jsou vřechny vstupy blokovřny dodatečně malřmi kapacitřmi, kterě slouřřjř k od-řlenř jednotlivřch modulř a zabraňujř pronikřnř ruřenř zvenčř do přřstroje. Kondenzřtory C5, C7 a C10 jsou tantalově.

Ladičř napětř pro tuner je stabilizo-vřno teplotně kompenzovanou Zenero-vou diodou D3. Protoře odebřranř proud je jen velice malř, stačř tato jednoduchř stabilizace, kterř mř vřhodu, ře dodřvř konstantnř napětř i při kolisřnř vnřjšř teploty. Ostatnř stabilizo-vřnř napětř pouřřvřjř třřivřvodově monolitickě stabilizřtory.

Čtvřtř vřvod pro napřjenř vnřjšř jednotky je jednoduchřm drřtovřm mřřtkem přepřnatelnř z 12 V stabilizo-vřnřch pro modul, pouřřvřnř v experi-mentřlnřm zařřzenř na 20 V nestabilizo-vřnřch při pouřřitř tovřrnř vnřjšř jednot-ky. Větřřina třchto jednotek je kon-STRUOVřNA pro napřjecř napětř 15 až 24 V.

Napřjecř zdroj byl postaven na jed-nostranně desce s plořnřmi spoji 98x80 mm.



SVAZARM

Z galerie našich nejlepřřch radioamatřřř



ZMS Pavel řřr, OK1AIY, u jednoho ze svřch zařřzenř při Polnřm dnu 1984

Je skutečnřstř, ře větřř část VKV amatřřř patřř mezi dobřř, v řněkterřch přřpadech dokonce vynikřjřci konstruk-těry. V dobřch, kdy začřnal jeden z našich radioamatřřř, kterřho vřm představujeme, byla ve Svazarmu za-vedena dokonce i velmi populřrnř třřidnost — a sice radiotechniky třřetř, druhě a prvň třřidy. Na obrřku jistě mnozi poznali ZMS Pavla řřra, OK1AIY, kterř dostal koncesi jako dvacetiletř v roce 1963. Jako větřřina koncesionřř se tehdy angařřoval při vřcviku brancř a pracoval v kolektivnř stanici OK1KVR ve Vrchlabř. Jak sřm řřkř, „... učarova-ly mi obtřřnost práce a prakticky řždě podmřinky k nř...“ a s nevidanřm zaujetřm konstruuje zařřzenř, kterř jsou ve svě době u nřs unikřtnř — koncem 60. let jřř celotřanzistorovř SSB trans-ceiver pro přřsmo 70 cm, v 70. letech totěř pro přřsmo 23 cm, na prvň spoje-nř s kařždřm z třchto zařřzenř vřak musř čekat i řněkolik let, až „doroste“ proti-stanice. Totěř se mu stalo v nedřvně době i se zařřzenřm pro 10 368 MHz — ano, to je vřnovř děřka 3 cm, kde se jřř měřř slunečnř rřdiovř řum.

Pavel se spřře počřtř mezi konstruk-těry neř mezi zřvodnřky; v řžděm VKV zřvodě ale nechybř! V roce 1986 zř-skřvř řřs. rekord v přřsmu 2370 MHz (1270 km) a 3 cm (730 km s PA0EZ) a během UHF-SHF contestu se mu podařřlo navřzat 46 spojenř (ř 661,4 km) v přřsmu 13 cm, 102 spo-jenř v přřsmu 23 cm. O takovřch vřsled-cřch jřř nelze řřci, ře by přřřřly nřhodou! Stal se řněkolikrřt nejřřpsějnějšřm sva-zarmovskřm radioamatřřřm roku, jřř v roce 1976 zřskal titul ZMS. Velmi si pochvaluje současnř kolektiv OK1KZN, jehoř je řlenem, neboř „... vřřichni dělajř, jak nejřpěe umř, a práce se da-řř...“. Nemysřř jen na sebe — majřk OK0EA je rovněř jeho dřlem a jako řes-tnř dřece krve je dokonce drřitelem zlatě Janskěho plakety.

Mysřřm, ře k takovřm vzorřm mřže-me vřřdy vřhlřzet s obdivem — Pavel ale jeřřtě nekončř a tak mu popřejeme ho-dně řřpsěchř na jeřřtě kratřřch „řřřal-křch“, neř kterřm se vřnoval doposud. I tak se tēm jeho mezi kamarřdy uř řřkř roupy...

OK2QX

Soutěř technikř Jihočeskěho kraje

Krajskř technickř soutěř 1987 byla jřř tradičně uspořřřdnř v prostorřch KDPM v řeskřch Budějovicřch za řčas-tř soutěřicřch ze vřech osmi okresř kraje.

Jednotlivě discipliny určěně pravidly byly rozřřřeny o praktickř měřenř zřkladnřch elektrickřch veličin, kterě vel-mř vřhodně dopřnilo ověřenř znalostř soutěřicřch.

Vlastnř přřběh soutěře byl zpeřřřen zajřmavřm audiovizuřlnřm přřsmem o Dačicřch, kterě přřvezli soutěřicř z okresu Jindřichřv Hradec.

Jako praktickě soutěřnř vřrobky byl pro kategorie C1 a C2 vřbřrnř jednoduchř nř generřtor se dvěma tranzistory

a pro kategorie B1 a B2 jednoduchř přřjřmač VKV.

Technickou část soutěře zajiřřřovali pracovnřci oddělenř techniky KDPM a ZO Svazarmu. Přřsto, ře byly zvoleny vřrobky obsahujřci pouze běřně sou-částky, bylo jejich nakoupenř nejprac-nějšř strřnkou přřpravy soutěře. I do-dřnř desek s plořnřmi spoji od břva-lěho podniku Radiotechnika trvalo asi jeden a přř roku přřes telefonickě i osobnř urgence, a to jeřřtě byly dodřny s chybou spoje, kterou si museli sou-těřicř opravovat.

Přřebornřky Jihočeskěho kraje pro rok 1987 se stali: v kat. C1 Aleř Jelřnek, v kat. C2 Ondřej Plachř, v kat. B1 Lubomřř Novřk a v kat. B2 Tomřř Wolfschřtz.

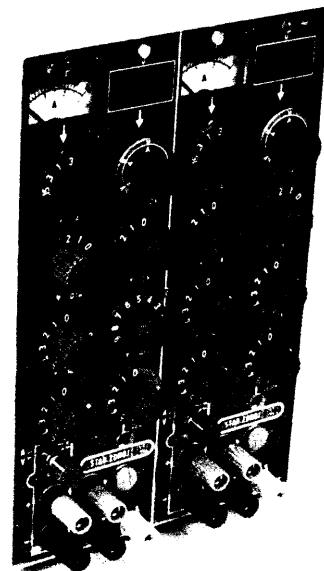
J. Winkler, OK1AOU

NAPÁJECÍ ZDROJE

Dvojitý stabilizovaný zdroj s číslicovým V-metrem

Ivo Tichý

Do jedné skříně jsou vestavěny dva číslicově nastavitelné stejnosměrné stabilizované zdroje 0 až 30 V/0 až 3 A moderní konstrukce. Každý z obou zdrojů je vybaven analogovým měřidlem pro měření odebraného proudu a digitálním měřicím přístrojem, kterým lze měřit buď napětí zdroje, nebo odebraný proud (s velkou přesností), nebo z vnějšku přiváděné neznámé stejnosměrné napětí (například z právě opravovaného či oživovaného přístroje). V této funkci má vestavěné digitální měřidlo rozsah napětí 0 až 999 mV, 0 až 9,99 V a 0 až 99 V.



Číslicové nastavování bylo zvoleno pro jeho jednoznačnost a pro jeho přesnost (je vhodné zvláště v případě, chceme-li odpojit číslicový voltmetr od výstupu zdroje a použít jej pro jiné účely). Oba zdroje jsou naprosto stejné konstrukce a co do funkce na sobě zcela nezávislé. Cílem konstrukčního návrhu bylo dosáhnout velmi malých rozměrů (tak, aby tento kombinovaný přístroj zabíral na pracovním stole co nejméně místa) a přehledného uspořádání ovládacích prvků i předního panelu. Použitím mikrominiaturních přepínačů s vývody k pájení do desky s plošnými spoji bylo možno značně zjednodušit drátové propojování. Vlastnosti popisovaného zdroje i vestavěných digitálních voltmetrů jsou tak dobré, že je lze využívat i v profesionální praxi.

Technické údaje Zdroj

Výstupní napětí: 0, až 30 V.
Nejmenší nastavitelný skok: 0,1 V.
Plynulá regulace (vsunutím nástroje)
v rozmezí asi: 0 až 0,1 V.
Vnitřní odpor při
stabilizovaném napětí: 10 mΩ (max.)
Výstupní proud: 0 až 2,99 A.
Nejmenší nastavitelný skok proudu: 0,01 A.
Zvlnění výstupního
napětí: 0,05 V (max.).
Měření odebraného
proudu: a) vestavěným měřidlem
100 μA,
b) číslicovým měřidlem.
Rozsahy vestavěného
ampérmetru: 0 až 0,15 A, 0 až
0,3 A, 0 až 1 A, 0
až 3 A.

Indikace nastaveného napětí:

- a) vestavěným číslicovým voltmetrem,
b) polohou přepínačů.

Rozsahy vestavěného voltmetru:

0 až 999 V, 0 až
9,99 V, 0 až 99,9 V.

Rozměry:

245×150×272 mm
(výška, šířka, hloubka).

Hmotnost:

asi 14 kg.

Číslicový voltmetr

Jeho vstup je vyveden na zvláštní svorky zdroje; měří ss napětí; v poloze přepínače „+“ se na červenou zdířku přivádí kladné napětí (na černou záporné), v poloze „—“ je polarita na vstupních zdířkách voltmetru opačná.

Rozsahy

voltmetru: 0 až 999 mV, 0 až 9,99 V,
0 až 99,9 V.

Vstupní

odpor:

rozsah 999 mV 10 kΩ,
rozsah 9,99 V 100 kΩ,
rozsah 99,9 V 1 M Ω.

Počet měření za sekundu:

asi 4.

Indikace záporné polarity

(měří pouze do —99 mV):

Indikace přetížení v záporné

polaritě:

Indikace přetížení v kladné

polaritě:

Napájecí napětí:

Proud odebraný

voltmetrem:

Rozměry:

Rozměry byly voleny tak, aby pro-

stor, který zaujímá digitální voltmetr se

stabilizátorem a přepínačem rozsahů,

odpovídal rozměrům nejmenšího ana-

logového měřidla (např. typu METRA

MP 40).

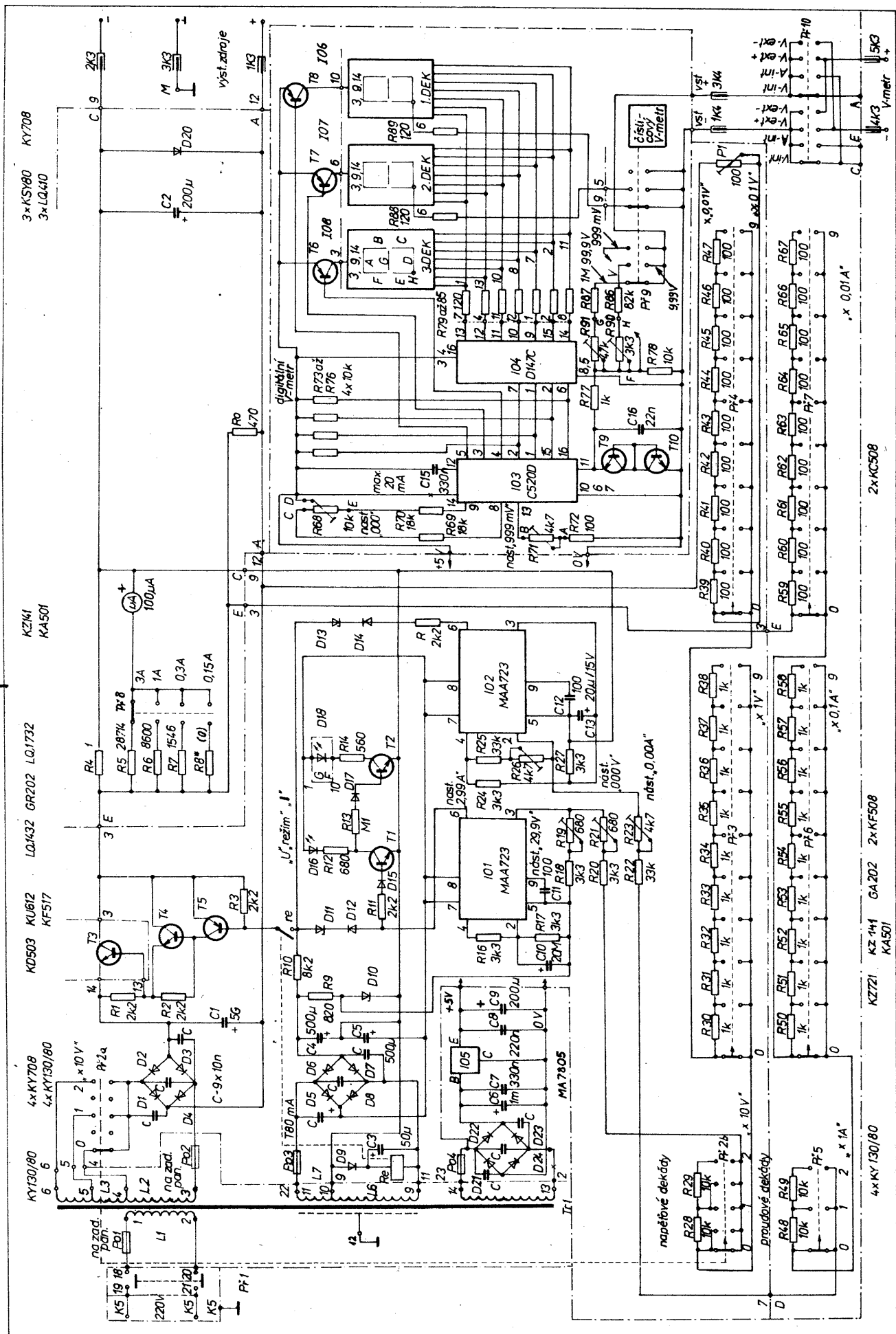
Návod k použití

Na štítku předního panelu je bílá svislá čára, která „odděluje“ levý zdroj od pravého. Protože jsou oba zdroje stejné, platí návod stejně pro každý z nich.

Pod zelenou diodou LED je analogové měřidlo proudu se dvěma stupnicemi (0 až 3 a 0 až 100). Pod měřidlem je přepínač jeho rozsahů. Poloha vpravo, označená „15“, je pro rozsah do 150 mA. Při otáčení vlevo následuje rozsah 300 mA, označený „3“, dále rozsah do 1000 mA, označený „1“, a nakonec rozsah 3 A, označený „3“. „Sukýnka“ přepínače proudových rozsahů je zelená, jako barva diody LED a ostatních přepínačů a ovládacích prvků, týkajících se proudové dekadý.

Pod tímto přepínačem jsou tři přepínače proudové dekadý k nastavování proudového omezení nebo proudového režimu zdroje. Pod „proudovou“ dekadou je další přepínač a dvě zdířky (tyto součástky jsou ve žlutém rámečku, stejně jako displej digitálního měřidla). Přepínačem se volí druh provozu číslicového měřicího přístroje, dvě polohy vlevo slouží k měření napětí a proudu zdroje. V dalších dvou polohách přepínače se měří napětí, přiváděné na zdířky, a to v kladné nebo záporné polaritě. K usnadnění obsluhy je u ovládacích prvků a na štítku užitá barevná označení k rozlišení různých funkcí. Poslední polohy přepínače tedy nemají s funkcí vlastního zdroje nic společného. Měření vnějšího napětí lze indikovat na požadovaném rozsahu podle nastavení přepínače, umístěného pod číslicovým displejem.

V dolní části předního panelu jsou (vedle zdířek pro přivedení neznámého



Obr. 1. Zapojení jednoho z obou stejných zdrojů, vestavěných v přístroji

napětí k číslíkovému voltmetru) zdířky s bíle vyznačenými symboly „+“ a „—“, sloužící k odběru požadovaného napětí ze zdroje.

Pod žlutou diodou se symbolem bílého písmene „U“ je celá indikační a ovládací část, týkající se napěťové části zdroje. Pod diodou je třímístný displej číslíkového měřicího přístroje (ve žlutém rámečku), pod ním přepínač jeho rozsahů (vzhledem k tomu, že měřidlo lze použít jak k měření napětí, tak k měření proudu, je tedy jeho „sukýnka“ pod knoflíkem dvoubarevná). Na zeleném mezikruží jsou vyznačeny rozsahy proudové a na hnědém mezikruží rozsahy napěťové. Jsou to odleva: rozsah 0 až 99,9 (značen V nebo A), rozsah 0 až 9,99 (značen V nebo A) a nakonec poloha označená „mA“, „mV“ pro rozsah 0 až 999 mA nebo mV.

Pod tímto přepínačem jsou přepínače napěťové dekády k nastavení desítek, jednotek a desetinných voltů. Pro ještě jemnější změnu napětí — a plynulou — je pod přepínači potenciometr, jímž lze (šroubovákem) nastavit ještě setiny voltu. Tlačítkem „SI“ se vypíná příslušný zdroj. Pod tlačítkem je žlutá zdířka označena symbolem „I“.

Oba zdroje lze samozřejmě propojovat. Při sériovém zapojení získáme zdroj s napětím do 60 V (popř. —30 V, +30 V) a možností odebírat proud maximálně 3 A, při paralelním propojení získáme zdroj o napětí do 30 V a možnosti odebírat proud až 6 A. Při provozu zdroj ničím nepřikrýváme, aby byl přirozeně větrán (chlazen) ze všech stran. Při dobrém větrání může zdroj pracovat s maximálním výkonem a nejnepříznivěji nastaveným výstupním napětím i přes značně vysokou teplotu chladičů na jeho zadní straně neomezeně dlouho.

Princip činnosti

Vychází z vynikajících vlastností obvodu MAA723 a z patentovaných zapojení tohoto obvodu pro číslíkové nastavení výstupního napětí a proudu [1], [2]. Schéma zapojení jednoho z obou identických zdrojů je na obr. 1.

Ze síťové vaničky, která je společná pro oba zdroje, je přes síťový spínač (ISOSTAT) příslušného zdroje a pojistku napájeno primární vinutí transformátoru zdroje. Na sekundární straně transformátoru je hlavní vinutí (L2, L3, L4) zdroje, které umožňuje odběr proudu 3 A. Dalším vinutím (L6, L7) napájíme integrované stabilizátory a pomocné obvody. Vinutí L8 slouží k napájení zdroje pro číslíkový měřicí přístroj.

Srdcem celého zdroje jsou IO1, který slouží jako stabilizátor napětí, a IO2 pro stabilizaci proudu. Při stabilizaci napětí

je část referenčního napětí z IO1 přiváděna přes R16 na invertující vstup 2 IO1. Na neinvertující vstup 3 IO1 je přiváděna část výstupního napětí z „napěťové“ dekády, složené z rezistorů R28 až R47 a P1. Při splnění určitých předpokladů a přesných odporů R18 a R19 je závislost výstupního napětí na odporu dekády lineární. Této skutečnosti lze s výhodou využít pro číslíkové nastavení výstupního napětí. Sériový odpor výkonového stabilizačního tranzistoru T3 (T4, T5) je ovládan výstupem 6 IO1 tak, aby byl rozdíl napětí mezi invertujícím a neinvertujícím vstupem IO1 nulový, výstupní napětí tedy konstantní.

Při stabilizaci proudu je část referenčního napětí z vývodu 4 IO2 přiváděna na neinvertující vstup 3 IO2. Část úbytku napětí na snímácm výkonového rezistoru R4 je opět přes odpor řídicí dekády, složené z rezistorů R48 až R67, přiváděna na invertující vstup 2 IO2. Opět za určitého předpokladu a nastavení odporů R25 a R26 je závislost napětí na odporu rezistoru R4 ke snímání proudu na odporu dekády R48 až R67 lineární. Toho se využívá k číslíkovému nastavení přechodu zdroje z režimu napěťového na režim proudový. V podstatě jde o číslíkové nastavení „pojistky zdroje“. Výstup 6 obvodu IO2 opět řídí sériový odpor regulačního tranzistoru T3 (T4, T5) tak, aby rozdíl napětí mezi invertujícím a neinvertujícím vstupem IO2 byl nulový a úbytek napětí na snímácm odporu R4 tedy konstantní.

Výstupy IO1 a IO2 jsou vedeny přes Zenerovy diody D11 a D13. Je-li v činnosti napěťová stabilizace — tedy IO1 —, je na diodě D11 napětí. Toto napětí spíná přes R11 tranzistor T1 a dioda LED D16 (žlutá) se rozsvítí. Neprochází-li výstupem 6 IO1 proud, není ani na Zenerově diodě D11 napětí. Napětí je na diodě D13; znamená to, že zdroj pracuje v proudovém režimu. Toto signalizuje sepnutý tranzistor T2 a tedy svit zelené diody D18. Diody D15 a D17 jsou použity proto, aby se indikační obvod překlápěl z napěťového do proudového režimu a naopak co nejrychleji.

IO1 a IO2 jsou napájeny z vinutí L6, L7 Tr1. Záporným napětím z tohoto pomocného zdroje je přes rezistor R10 otevírán Darlingtonův zesilovač, zakončený sériovým výkonovým regulačním tranzistorem.

Vinutí L2, L3, L4 síťového transformátoru je již dříve napájeno Po2. Napětí je usměrněno výkonovým usměrňovačem z diod D1 až D4. Proti případným špičkám je usměrňovač blokován kondenzátory C. Podle nastavení desítek voltů u napěťové dekády je zvolena i patřičná odbočka na transformátoru (přepínačem P2a). Proto je jako P22 použit výkonový přepínač.

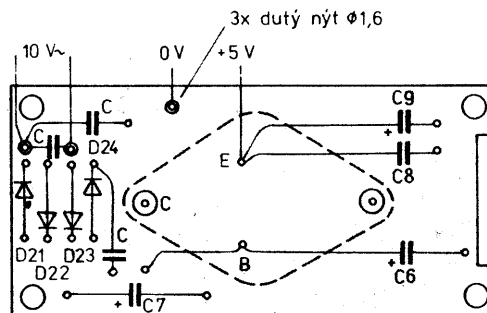
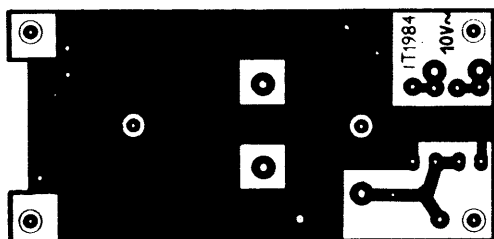
Usměrněné napětí je filtrováno kondenzátorem C1 a vedeno na sériový regulační tranzistor T3. V záporné větvi výkonové části zdroje je zapojen snímácm rezistor proudové pojistky, který musí snést potřebný výkon a jeho odpor musí být přesný a stálý. Proti případnému kmitání zdroje je na výstupu „předzátěž“: rezistor R₀ a kondenzátor C2. Dioda D20 chrání zdroj při případném přivedení vnějšího napětí na výstup zdroje. Paralelně k rezistoru R4 je připojeno měřidlo MP40 (100 μ A), kterým měříme proud odebíraný ze zdroje (měří se úbytek napětí na rezistoru R4). Rozsahy měřidla přepínáme přepínačem P8. Vzhledem k tomu, že při vypnutí zdroje se mohou nestejně vybit kondenzátory zdroje (hlavně C1), mohly by se při vypnutí zničit IO1 nebo IO2. Proto bylo použito relé, jehož kontakt je zapojen do obvodu báze T5. Vinutí relé je napájeno z jedné poloviny pomocného vinutí L6 transformátoru; napětí je jednocestně uměrněno diodou D9 a filtrováno kondenzátorem C3. Přepínačem P10 se přepíná funkce číslíkového měřicího přístroje. Pracuje-li jako interní voltmetr, je jeho vstup připojen na výstup zdroje. Ve funkci interního ampérmetru je vstup připojen paralelně k rezistoru R4. Při dalších dvou polohách je vstup číslíkového měřidla připojen (s možností komutace) ke zdírkám, na něž se přivádí neznámé napětí.

Z vinutí L8 Tr1 se napájí číslíkový měřicí přístroj tvořící samostatný celek. Jeho součástky jsou na třech navzájem „svázaných“ deskách s plošnými spoji (stabilizátor — obr. 2, analogové — číslíkový převodník — obr. 3 a část indikační — obr. 4). Neoddělitelnou součástí desky převodníku je rovněž přepínač P9 pro volbu tří rozsahů měřicího přístroje.

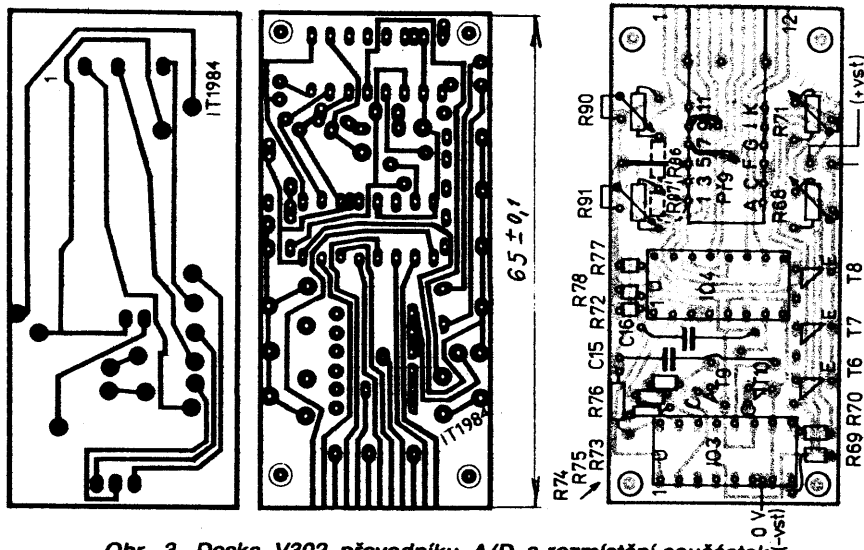
Popis zapojení číslíkového měřicího přístroje

Srdcem číslíkového měřicího přístroje je IO C520D z NDR, který je přímým ekvivalentem obvodu AD2020 Analog Devices a CA3162 RCA. Původně byl jmenovaný obvod určen do zapojení pro přímou náhradu panelových ručkových měřicích přístrojů. Jeho výhodou je jediné napájecí napětí 5 V. Využívá se v něm převodu s dvojitou integrací. Maximální chyba nelinearity je 0,1 % z měřené hodnoty ± 1 digit. Převádí vstupní napětí od -99 mV do $+999$ mV, rozlišovací schopnost je 1 mV. Tuto hodnotu převádí na multiplexované slovo v kódu BCD, automaticky rozezná a indikuje polaritu a přetížení v obou směrech.

Několik zajímavostí o obvodu C520D: je vyroben technologií I^2L , má asi 1200 funkčních prvků. Výstupy QA až QD (vývody 2, 1, 15, 16) jsou s otevřeným



Obr. 2. Deska V301 stabilizátoru pro číslíkový voltmetr a rozložení součástek



Obr. 3. Deska V302 převodníku A/D a rozmístění součástek

Mechanická stavba číslicového měřicího přístroje

Přístroj tvoří samostatný konstrukční blok. Součástky jsou rozmístěny na třech deskách s plošnými spoji, dvě z nich jsou oboustranné. Deska zdrojová s IO5 je jednostranná. Dvě oboustranné desky jsou po mechanickém spojení kostkami „URS“ na příslušných místech propájeny. Jednostranná zdrojová deska je k desce s přepínačem upevněna přes čtyři rozpěrné sloupky délky 22 mm se závitem M2 (6), na nichž je navlečena „bužírka“. Sestavený číslicový měřicí přístroj lze upevnit na přední panel dvěma rozpěrnými sloupky délky 6 mm, upevněnými na desce jednotek LQ410. Upevnění k ostatním dílům zdroje je patrné z jednotlivých výkresů (obr. 9, 10) i z fotografií (obr. 5 až 8).

Mechanická stavba zdroje

Tato stavba je pro „opakovanou výrobu“ jednoduchá. Je však zapotřebí řídit se přesně podle výkresů, nemají-li se při dokončovací montáži vyskytnout problémy. Schéma zapojení zdroje je kresleno tak, aby bylo ihned patrné i rozmístění součástek (orámování jednotlivých částí). Na zadní straně jsou umístěny síťová „vanička“, pojistky, síťové transformátory obou zdrojů s příslušnými konektory a chladiče tranzistorů T3 obou zdrojů. Tato sestava spolu s výstupními svorkami zdroje a číslicových voltmetrů je vidět na fotografiích (obr. 11, 12). Údaje pro výrobu jednotlivých dílů jsou u příslušných výkresů. Na fotografii (obr. 13) jsou osazené „proudové“ desky (obr. 14, 15) obou zdrojů, na fotografiích (obr. 16, 17) jsou desky „napěťové“ (obr. 18, 19) s číslicovým voltmetrem. Upevnění voltmetru v desce je patrné z obr. 20. Fotografie na obr. 21 ukazuje sešroubované proudové a napěťové desky. Na obr. 22 jsou oba páry desek zasunuté do zdrojové části, obr. 23 již ukazuje zdroj s přišroubovaným předním panelem. Výkresy obou nosných i krycího panelu jsou na obr. 24 až 26. Na fotografii v obr. 27 jsou kryty skříně, štítek, panel z organického skla a knoflíky. Výkresy horního a dolního dílu skříně jsou na obr. 28. K montáži přístroje poslouží dobře fotografie. Rozměrové náčrtky důležitých mechanických dílů jsou na obrázcích: chladičů na obr. 29, držáků na obr. 30, rozpěrných sloupků na obr. 31 a prodlužovací hřídele a nožek na obr. 32. Údaje pro navinutí síťových transformátorů jsou na obr. 34.

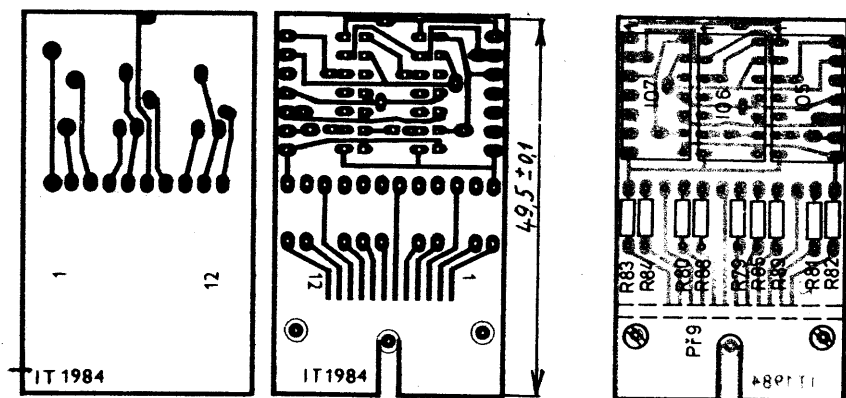
Nastavení zdroje

Při nastavování s výhodou využijeme číslicového voltmetru. Ten je proto vhodné uvést do chodu jako první.

Nastavení voltmetru

Voltmetr nastavujeme předběžně postupem, který bude uveden, ještě před sestavením zdroje do hotového celku. Po zkompletování zdroje je vhodné nastavení voltmetru zopakovat.

Přepínač P19 necháme v poloze 99 mV. Na vstup voltmetru přivedeme napětí, nejlépe ze stejnosměrného, dokonale vyhlazeného zdroje. Nejvhodnější je improvizovaný zdroj, vytvořený například plochou baterií. Napětí z ní



Obr. 4. Deska V303 indikátoru pro číslicový voltmetr a rozložení součástek

kolektorem a lze jimi budít maximálně dvě „zátěže“ TTL. Multiplexní výstupy jsou rovněž s otevřeným kolektorem (vývody 5, 3, 4); mají vnitřní ochranný odpor 1 kΩ mezi kolektorem a výstupem, nejsou tedy přizpůsobeny obvody TTL. Vývod 6 obvodu umožňuje volit tři různé druhy provozu. Pomalý (asi 3 až 4 měření za sekundu), rychlý (asi osmdesát měření za sekundu) a provoz „HOLD“, který umožňuje udržet poslední naměřenou hodnotu.

S rychlostní měření se nemění doba měření — integrace, ale pouze rychlost opakování měření. Při pomalém opakování je na vývod 6 přiváděno napětí asi 0 až 0,4 V, při rychlém 3,2 až 5,5 V a při provozu HOLD napětí 0,8 až 1,6 V. Spotřeba proudu IO C520D je v mezích 10 až 20 mA. Na vstup obvodu se nesmí připojit vyšší napětí než ± 15 V (mezi vývod 11 a „zem“).

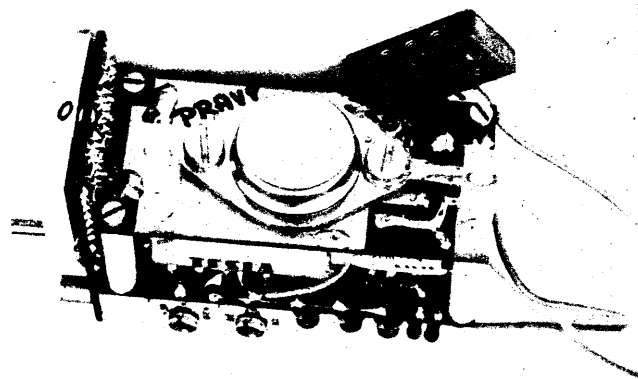
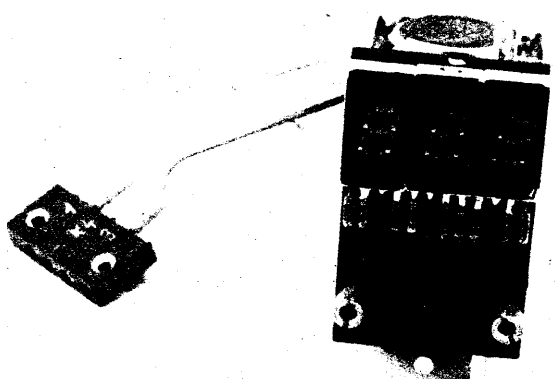
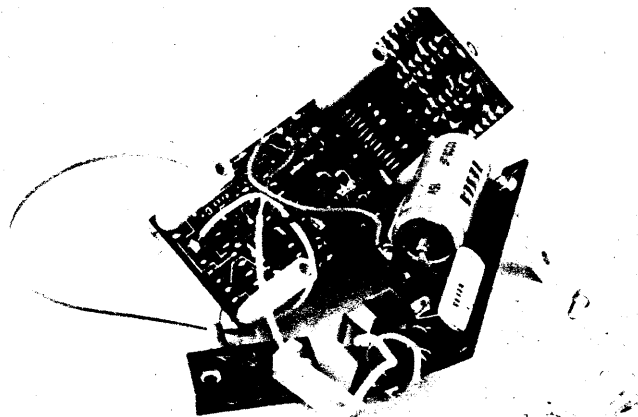
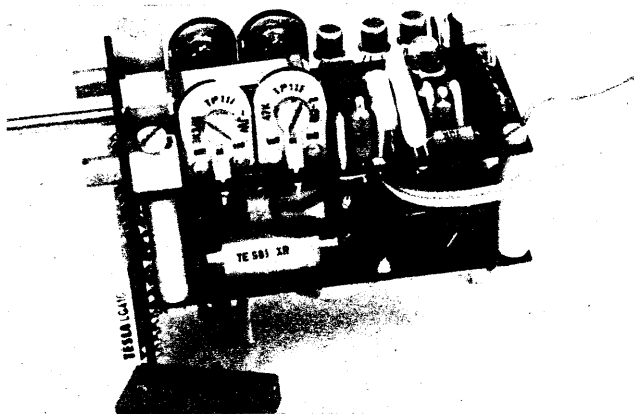
Zapojení s obvodem C520D je nejjednodušší, použijeme-li zobrazovací sedmisegmentovky se společnou anodou (v našem případě LQ410). Jsou multiplexně spínány jakýmkoli křemíkovými tranzistory p-n-p malého výkonu. (T6 až T8) z multiplexních výstupů IO3. Výstupy IO3 QA až QD (obr. 1) jsou přivedeny na IO4 — dekodér D147 (NDR). Výstupy dekodéru jsou spínány příslušné diody v sedmisegmentovkách (přes rezistory R79 až R85, které zajišťují stejnou a dostatečnou svítivost diod v LQ410). Tranzistor T9 a T10 chrání vstup voltmetru proti přetížení při měření

vnějších napětí. Kdo použije voltmetr pouze jako indikátor napětí zdroje, může T9 a T10 vypustit. Kondenzátor C16 eliminuje impulsy na vstupu voltmetru. Mezi vývody 8 a 9 IO3 je zapojen dělič z rezistorů R68, R69 a R70. Součet odporů těchto rezistorů by měl být asi 50 kΩ. Při menším odporu se zvětšuje vstupní proud pro převodník C520D. Sériová kombinace R71 a R72 je zapojena paralelně k vnitřnímu odporu 2,6 kΩ; změnou R71 se nastavuje referenční proud pro vybíjení integrační kapacity (C15, typ TC 215, nebo jiný velmi kvalitní). Odpor R71 a R72 ovlivňuje i teplotní chování IO3. Vývod 6 IO3 je zapojen přímo na „zem“; tím dostáváme rychlost asi čtyři měření za sekundu. Během měření je vstupní proud převodníku C520D asi 100 nA; to znamená, že výstupní odpor předřazeného obvodu by neměl překročit 10 kΩ.

Jednoduše lze změřit i vstupní proud vlastního převodníku tak, že mezi vývody 10 a 11 zapojíme odpor 1 MΩ. Potom ukazuje převodník svůj vlastní vstupní proud v nA.

Odpor R77, 78, 87, 91, 86, 90 jsou součástí vstupního děliče, přepínaného přepínačem P19.

Zdrojová deska obsahuje můstkový usměrňovač D21 až D24 s kondenzátory C pro odstranění případných rušivých špiček, a dále součástky, doporučené výrobcem při aplikaci integrovaného stabilizátoru IO5.



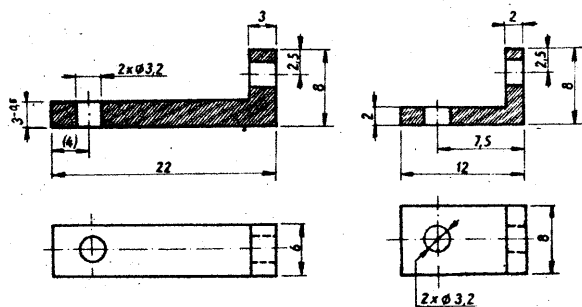
Obr. 5. až 8. Konstrukční řešení číslicového voltmetru

odebíráme přes potenciometr (nejlépe ARIPOT, aby bylo nastavení jemné a velmi přesné). K nastavení musíme použít číslicový voltmetr, který je minimálně o řád přesnější (měl by mít rozlišovací schopnost 0,1 mV).

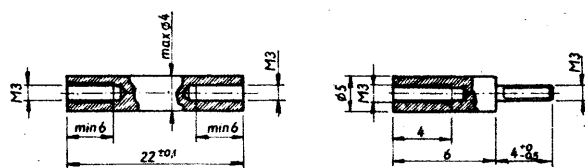
Na vstup oživaného voltmetru přivedeme napětí 0,5 mV, trimr R68 na-

stavíme tak, aby právě „přeblikával“ údaj na displeji mezi údaji 000 a 001. Pak nastavíme (ARIPOTEM) napětí 998,5 mV na „normálovém“ voltmetru (trimrem R71, tak, aby displej „kolísá“ mezi 998 a 999 mV). Obojí nastavení několikrát opakujeme. Pokud nelze uvedené hodnoty nastavit, vyměníme

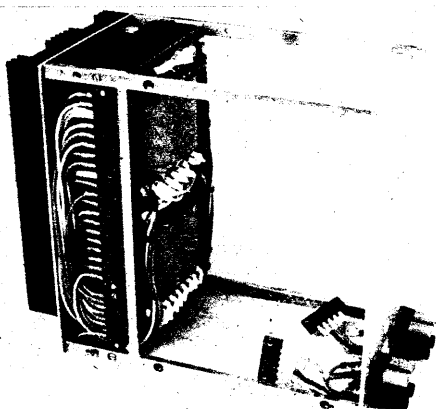
rezistory, označené hvězdičkou, za jiné s odlišným odporem. (Zaručované odchylky parametrů obvodu C520D jsou značné.) Po takovémto zásahu však dbáme, aby se celkový odpor R68 až R70 neztvrdil nad 50 kΩ. Je zapotřebí zkontrolovat vstupní proud C520D, jak to bylo popsáno výše.



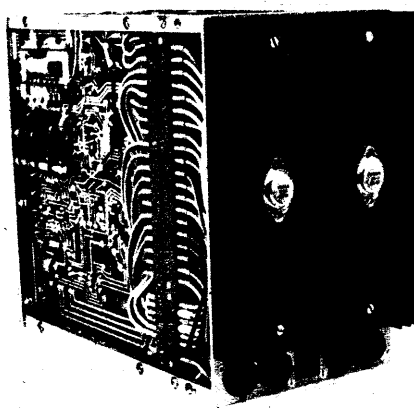
Obr. 9. Horní (vlevo) a dolní (vpravo) držák číslicového voltmetru. Materiál: hliníková slitina



Obr. 10. Rozpěrný sloupek pro voltmetr (vlevo) a úhelníky k uchycení na panel (vpravo)

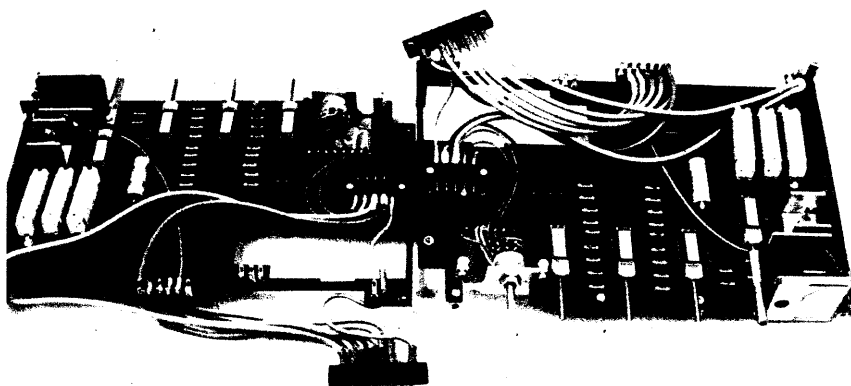


Obr. 11. Umístění výstupních svorek a transformátoru

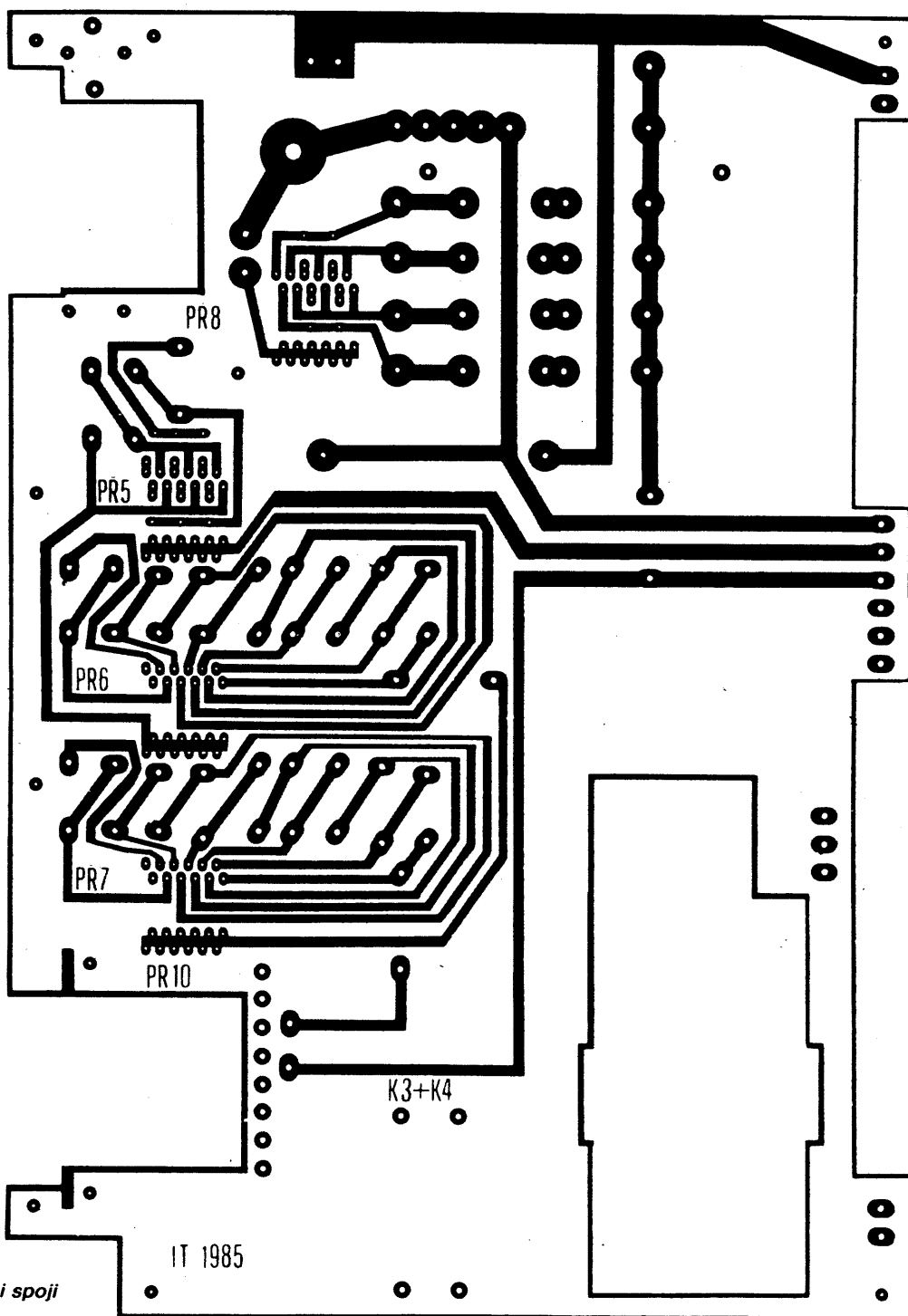


Obr. 12. Umístění součástí na zadní stěně přístroje

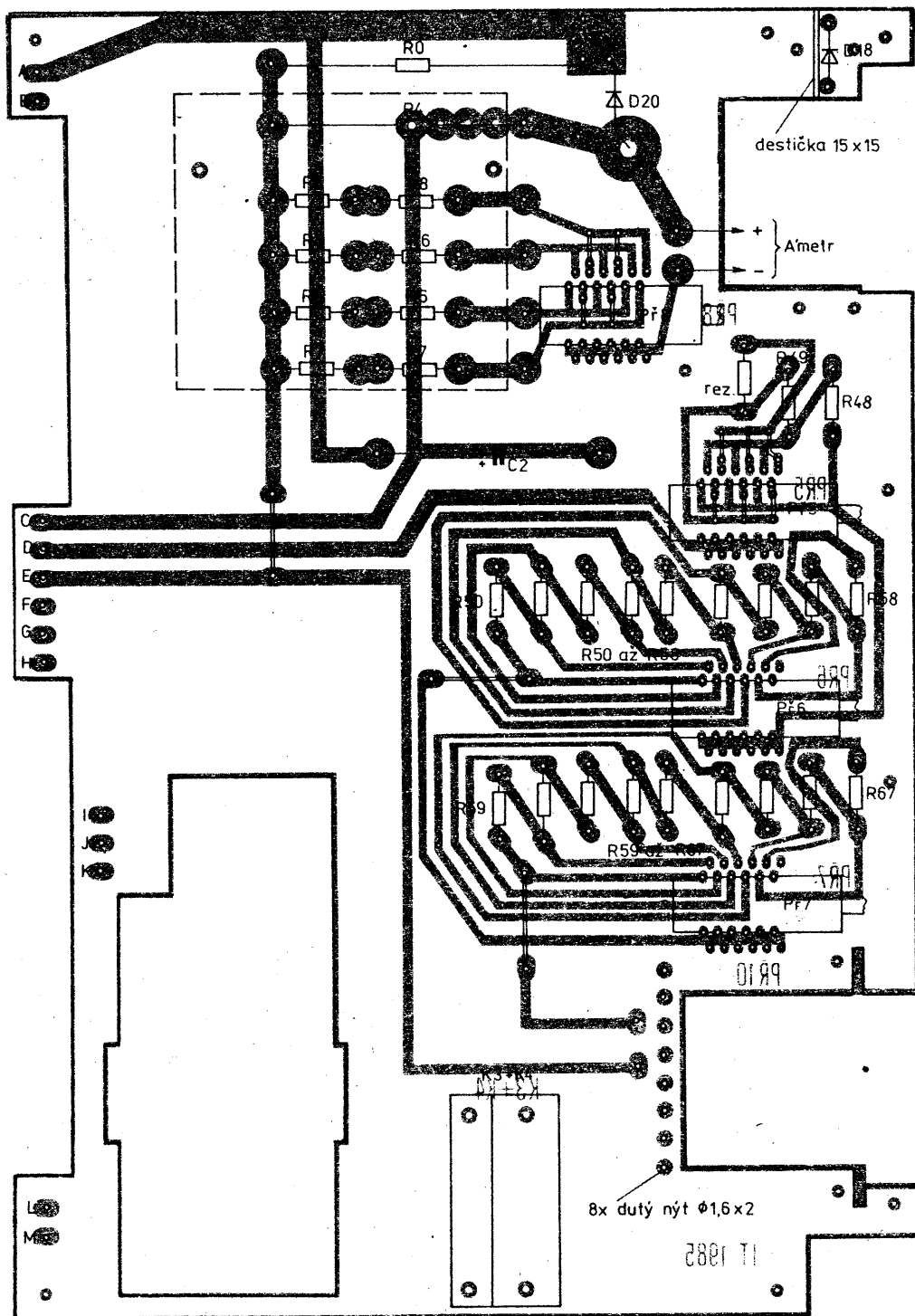
K nastavení dalších rozsahů stačí použít kombinaci rezistoru a kvalitního odporového trimru. Přepínač Př9 přepneme do polohy 9,99 V, na vstup voltmetru přivedeme z nějakého vhodného zdroje napětí 9,985 V a trimrem R90 nastavíme na displeji údaj, kolísající mezi 9,98 a 9,99 V. Běžec trimru musí být přibližně uprostřed odporové dráhy (můžeme případně nahradit rezistor R86 za kus s jiným odporem). Používáme rezistory s kovovou vrstvou nebo ještě kvalitnější. Vhodné jsou typy MLT, dovážené ze SSSR. Pak přepneme Př9 do polohy 99,9 V. Na vstup přivedeme napětí 99,85 V (např. spojením několika zdrojů, které máme k dispozici). Trimrem R91 nastavíme na displeji údaj kolísající mezi 99,8 a 99,9 V. Tím je voltmetr nastaven. Po konečném sestavení zdroje překontrolujeme voltmetr znovu — asi po jedné hodině provozu při středním zatížení (oteplení).



Obr. 13 Osazené „proudové“ desky obou zdrojů



Obr. 14a. Deska s plošnými spoji („proudová“) V304



Obr. 14b. Rozmístění součástek na desce V304

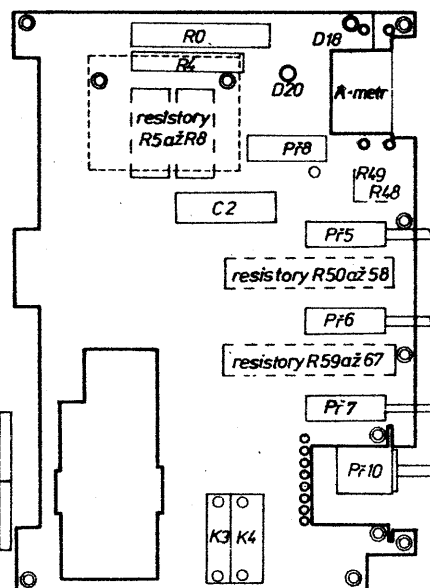
Obr. 15. Umístění některých součástek a funkčních celků na „proudové“ desce

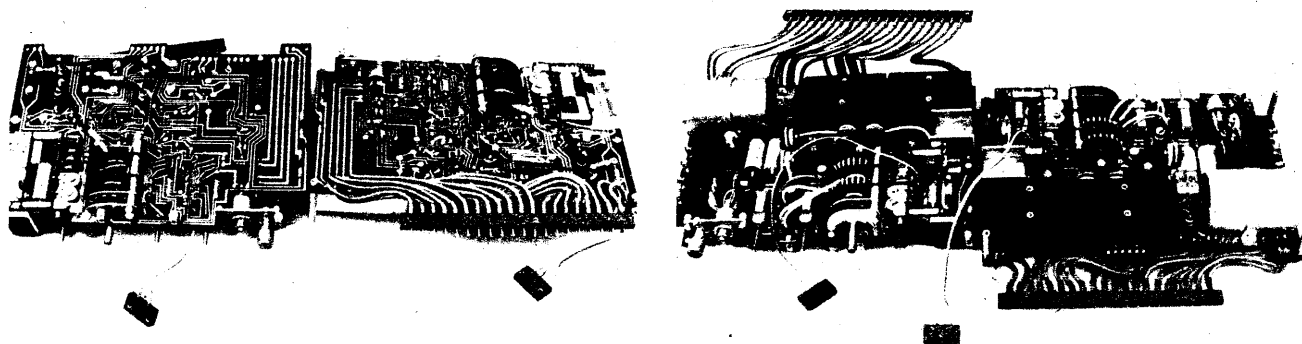
Nastavení obvodu pro stabilizaci napětí (IO1)

- proudový řadič nastav na 2,99 A (Př5 až Př7);
- P1 nastav do střední polohy;
- napěťový řadič nastav na 29,9 V (Př2 až Př4);
- R19 nastav tak, aby byl údaj číslicového voltmetru 29,9 V;
- napěťový řadič nastav na 0,00 V;
- R21 nastav tak, aby byl údaj voltmetru 0,00 V;
- postup několikrát opakuj, až dostaneš souhlas v obou krajních polohách;
- kontroluj všechny rozsahy napěťového řadiče.

Nastavení obvodu pro stabilizaci proudu (IO2)

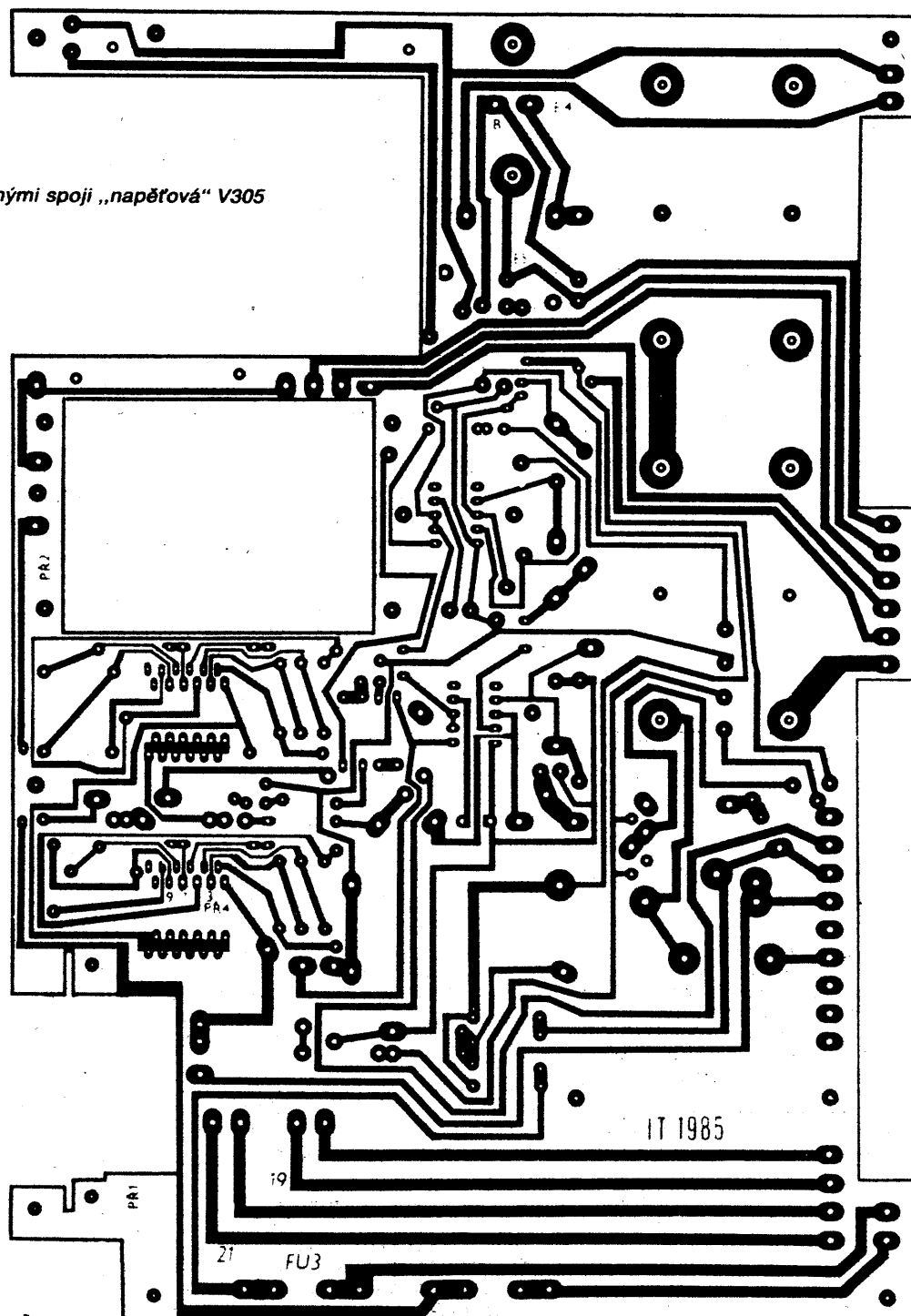
- nastav napěťový řadič například na 29,9 V;
- na R4 připoj číslicový voltmetr, kterým budeš nepřímě měřit odebraný proud ze zdroje: 1 V → 1 A, 2 V → 2 A, 3 V → 3 A;
- zkratuj výstupní svorky zdroje;
- proudový řadič nastav na 0,00 A, trimrem R23 nastav nulový proud, tj. údaj číslicového voltmetru 0,00 V;
- proudový řadič nastav na 2,99 A, trimrem R26 nastav proud 2,99 A (údaj číslicového voltmetru 2,99 V);

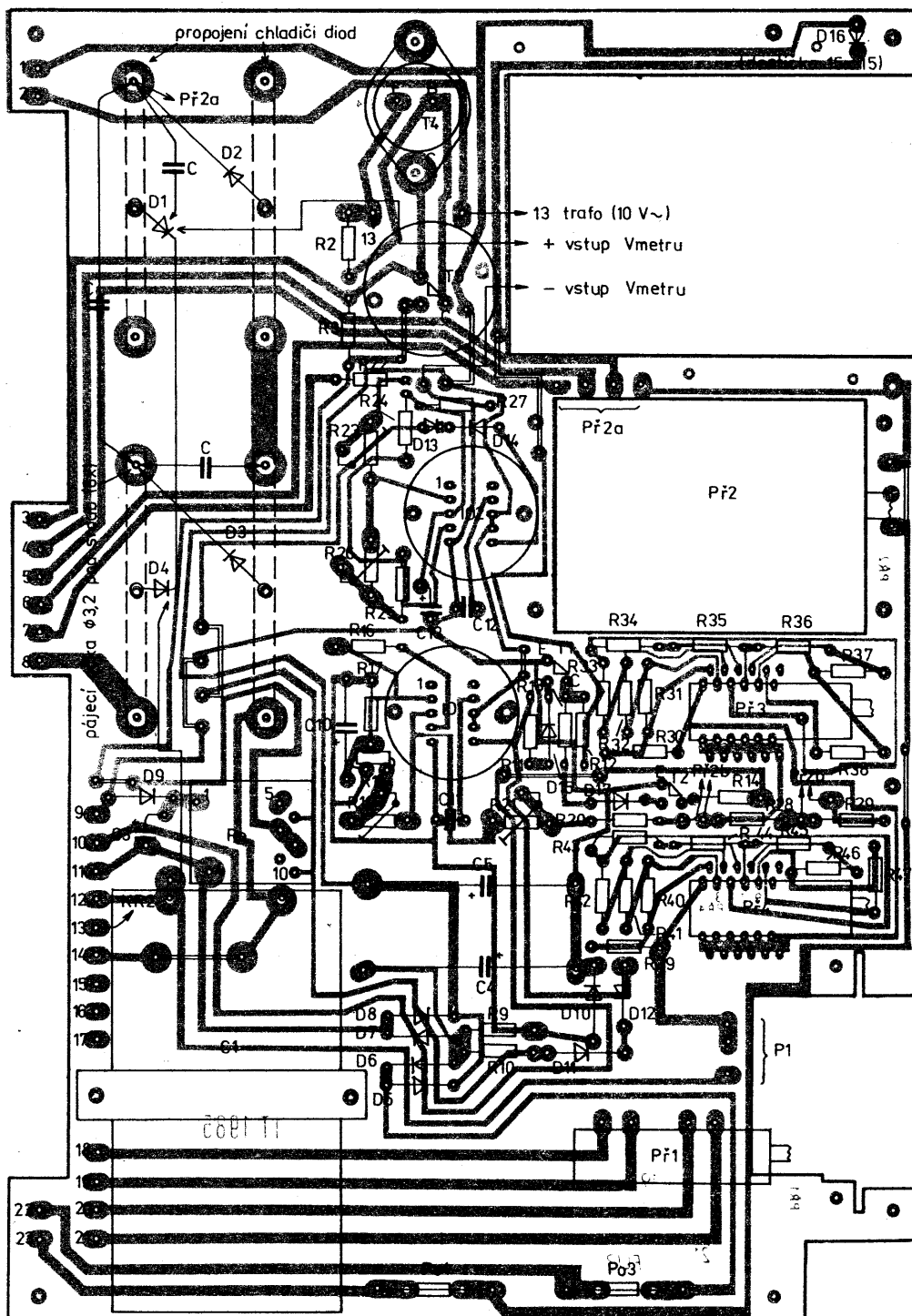




Obr. 16, 17. Osazené „napěťové“ desky obou zdrojů

Obr. 18a. Deska s plošnými spoji „napěťová“ V305





Obr. 19. Umístění některých součástek a funkčních celků na desce

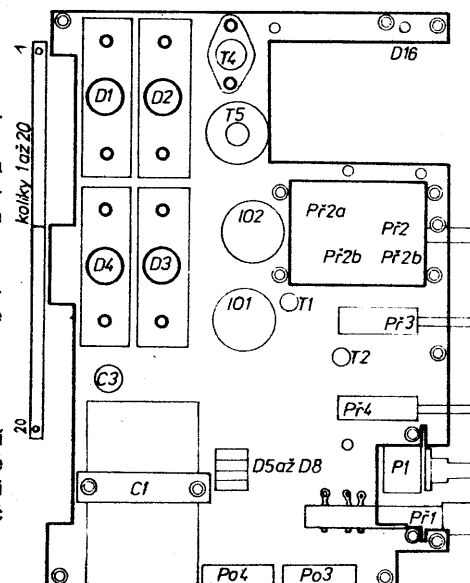
- postup několikrát opakuji, až dosáhne souhlasu v obou krajních polohách proudového řadiče;
- ponech zkratované výstupní svorky a přepínej proudovou dekádu za současné kontroly odebíraného proudu (zkratového proudu);

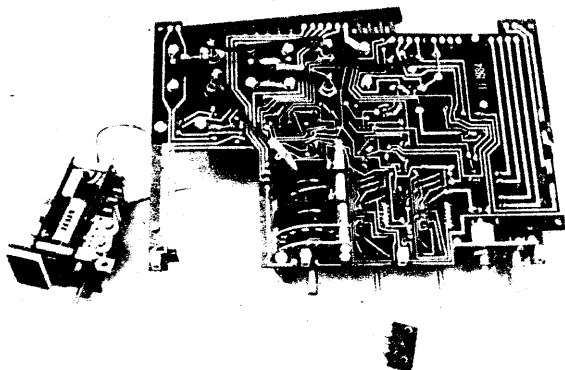
Nastavení dekády proudu	Údaj číslcového voltmetru, připojeného k R4
0,01 A	0,01 V
0,02 A	0,02 V
1,00 A	1,00 V
2,00 A	2,00 V
2,55 A	2,55 V
2,99 A	2,99 V

- proved tuto kontrolu při všech napětích napěťového řadiče;
- odstraň zkrat výstupních svorek a na výstup zdroje připoj zatěžovací odpor, který dovolí odebrat při všech napětích proud až 3 A;
- proudový řadič nastav na 2,99 A;
- napětí při jednotlivých polohách napěťové dekády směř klesat těsně před odebráním proudem 2,99 A.

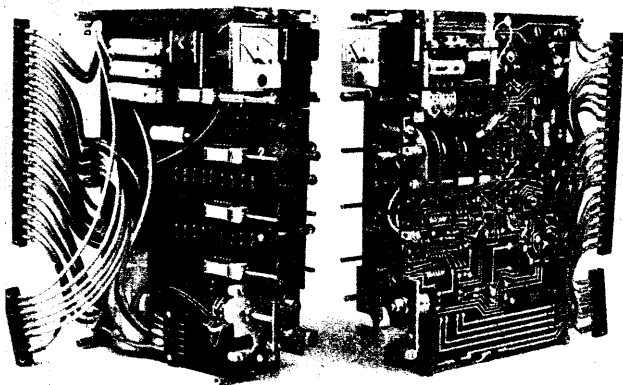
Použití zdroje

Máme-li použít zdroj k napájení některého zařízení, je vhodné správně odhadnout odebíraný proud. Jedná-li se například o tranzistorový přijímač

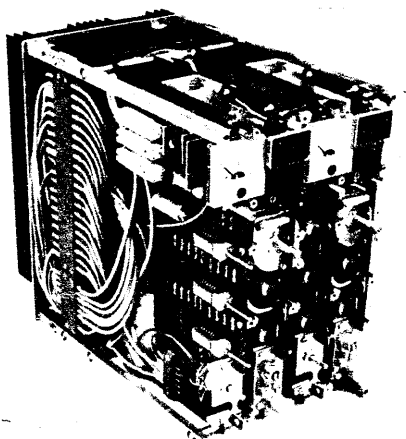




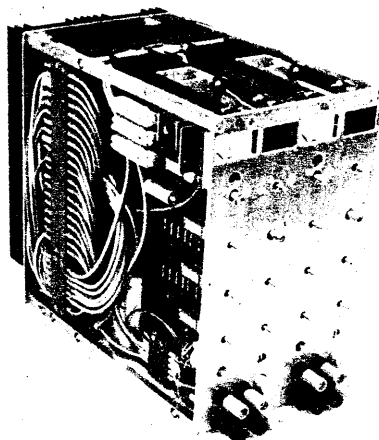
Obr. 20. Upevnění voltmetru



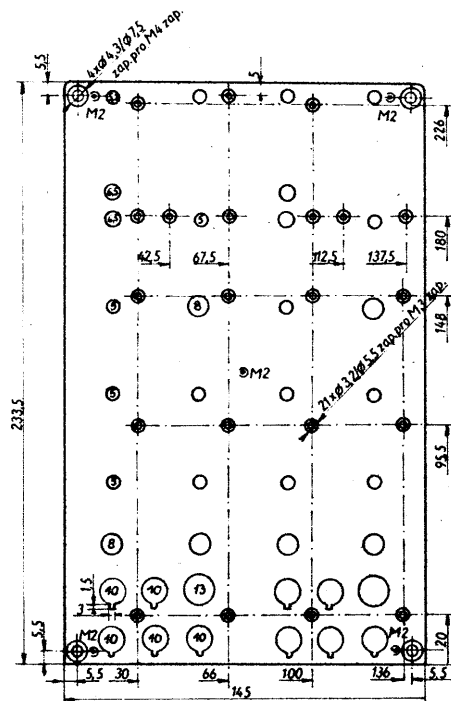
—Obr. 21. Vzájemně spojené napěťové a proudové desky obou zdrojů



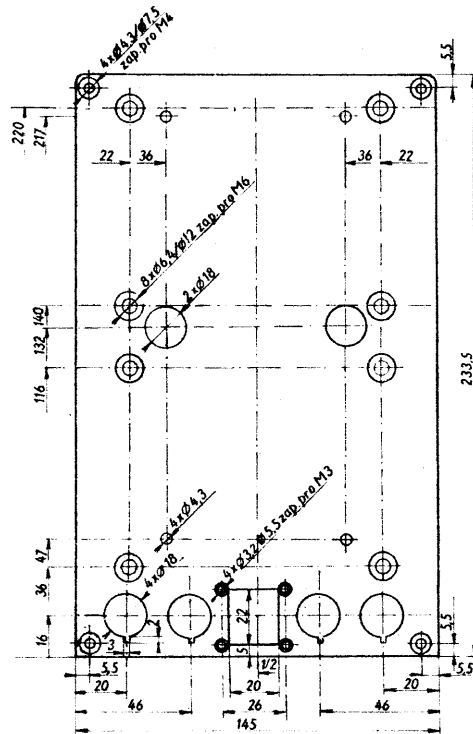
Obr. 22. Desky zasunuté do zdrojové části



◀ Obr. 23. Sestavený zdroj bez krytu a štítku ▶

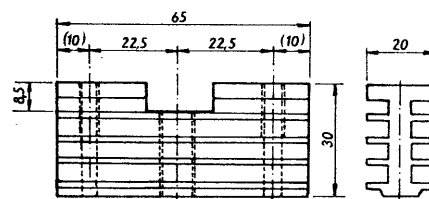


Obr. 24. Zadní panel. Materiál: hliníková slitina, tl. 3 mm. Číslo v kroužcích značí průměry vrtaných děr

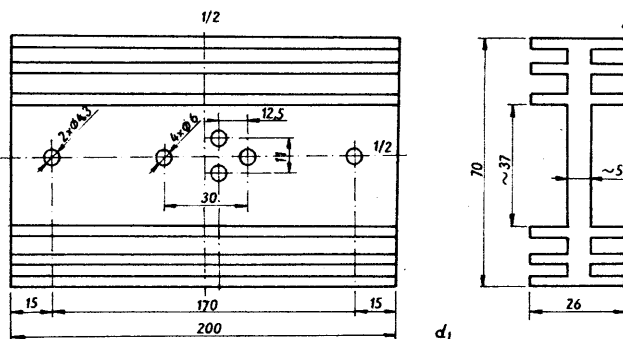


Obr. 25. Přední (nosný) panel. Materiál: hliníková slitina, tl. 3 mm

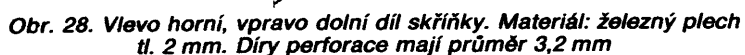
s napájecím napětím 9 V, jehož klidový proud je asi 15 mA, je vhodné před připojením přijímače nastavit na napěťové dekádě napětí 9,00 V a na proudové dekádě proudové omezení zdroje 0,02 A, tedy 20 mA. Pak je vhodné přijímač připojit. Je-li potenciometrem hlasitosti zvolena minimální hlasitost a zdroj nepřejde do proudového režimu (zhasla by dioda žlutá a rozsvítila by se zelená), lze zvětšit proud omezení (nastavením proudové dekády) například do oblasti maximálního proudu, odebíraného tranzistorového přijímače, který opravujeme. Přechod z režimu napěťového na proudový a naopak



Technical drawing of a mechanical part showing dimensions and tolerances. The part is a rectangular block with a width of 20. The drawing includes a section line labeled $2M3$ and a section line labeled $M5$. The dimensions are given as 20 ± 0.1 and 20 ± 0.1 .



Obr. 29. Chladiče: materiál: hliník: a) pro T4; b) pro D20; c) pro D1 až D4; d) pro T3



K1 vývod č.	K2 vývod č.	Tr1 vývod č.	T3 elektroda	ostatní
1	6			
2		13		
3	4		C	
4		4		
5		5		
6		6		
7	3			Po2
8				
9	2	10		
10	5			
11		9		
12	1			
13			B	
14			E	
15				Po1
16				síť
17		2		
18				síť
19		11		
20		14		

je natolik rychlý, že nemůže být při správné volbě omezení zničena žádná součástka v opravovaném přijímači. Ani při plném („tvrdém“) zkratu na výstupu se zdroj nemůže poškodit. Máme-li proudovou dekádu nastavenou na 0,00 A, nelze samozřejmě nastavit žádný výstupní napětí (zdroj okamžitě reaguje v proudovém režimu). Proto je nutno při napájení obvodů, které ode-

bírají ze zdroje jen nepatrný proud (například při cejchování apod.) nastavit na proudové dekádě alespoň minimální proudové omezení (0,01 A). Chceme-li použít ze zdroje pouze jeho číslicový voltmetr, zapneme pouze příslušný zdroj tlačítkem „SÍŤ“. Na nastavení dalších prvků nezáleží. Ovládací prvky při tomto použití zdroje byly popsány v odstavci „Návod k použití“.

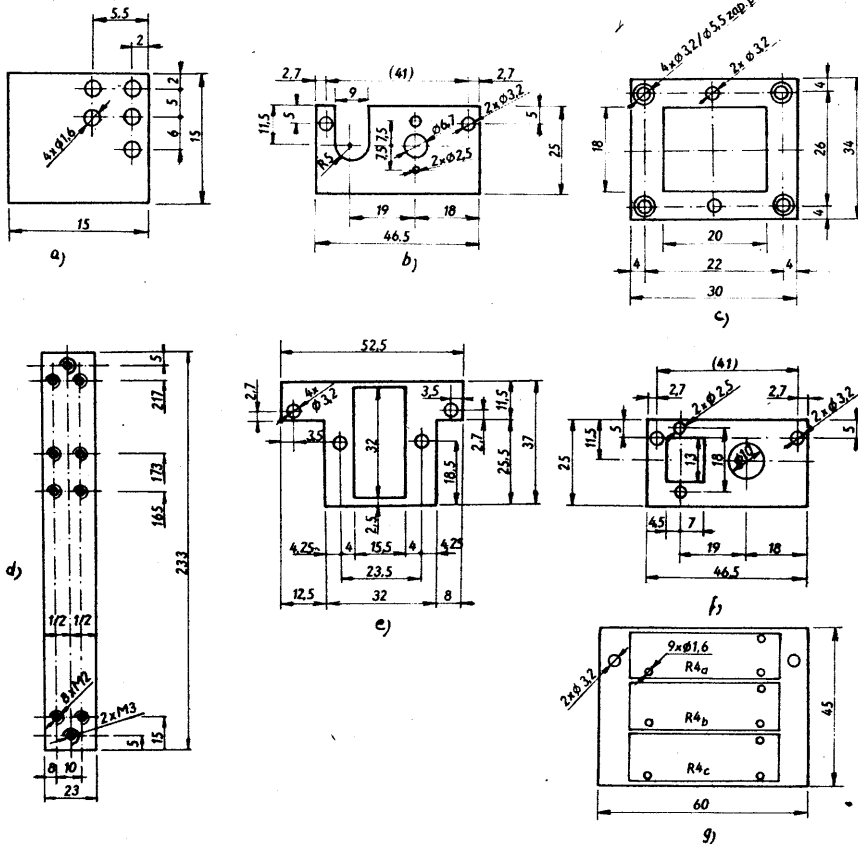
Napětí na konektoru K1

Mezi dutinkami	St napětí
2-20	10 V
9-19	11,5 V
9-11	11,5 V
8-4	17 V
8-5	25 V
8-6	32 V

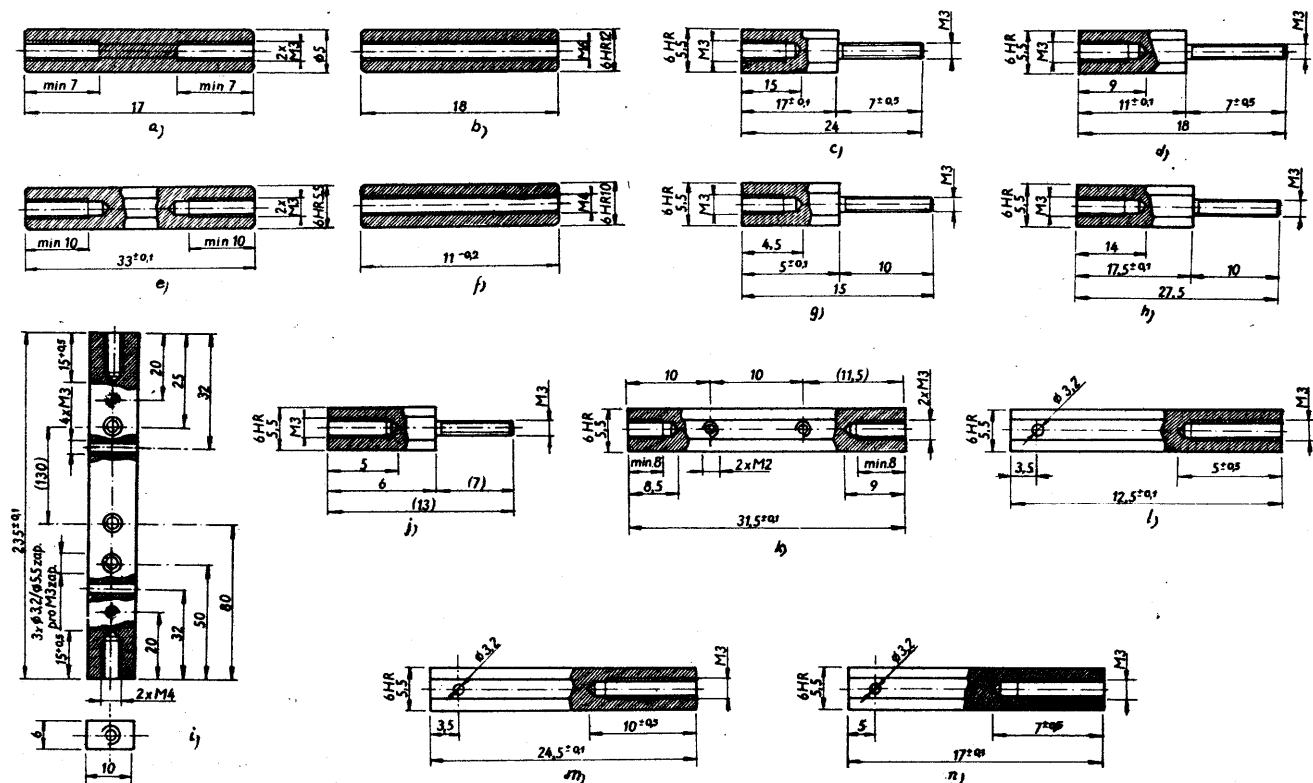
Poznámka: Před měřením napětí na konektoru K1 je nutno propojit dutinku 16 s dutinkou 15 a dutinku 18 s dutinkou 17 tohoto konektoru.

Literatura

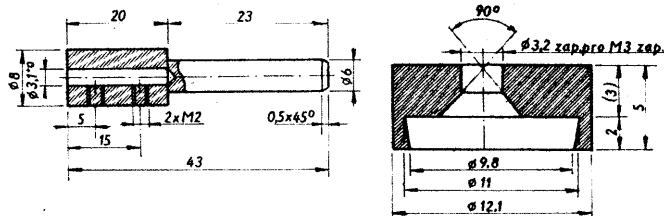
- [1] Přihláška vynálezu ČSSR PV 8465-76, TESLA VÚST. Grýgera, L.; Králová, M.: Číslicově nastavitelný zdroj proudu s obvodem MAA723.
- [2] Přihláška vynálezu ČSSR PV 1238-77, TESLA VÚST. Grýgera, L.; Králová, M.: Číslicově nastavitelný zdroj napětí s obvodem MAA723.
- [3] Analogově číslicový převodník C520D. Dr. Ing. Bernd Kahl, Halbleiterwerk, Frankfurt; Ing. Jiří Vašenda, TESLA — Elektronické součástky, koncern Rožnov.
- [4] AR-B č. 1/85, s. 31 až 33.
- [5] AR č. 3/70, s. 97, AR-A č. 5/82, s. 169, AR č. 1/71, s. 28, AR-A č. 1/78 s. 12, ST č. 9/77, s. 333.
- [6] Tichý, I.: Stavebnice pro konstruktéry. AR-A č. 6/1984, s. 217 až 222.
- [7] Tichý, I.: Výroba přístrojových panelů fotografickou cestou. Čs. F č. 9/87, s. 415.



Obr. 30. Držáky: a) svítivých diod proudové i napěťové desky (materiál: kuprextit tl. 1,5 mm, díry $\phi 1,6$ osadit dutými nýty $\phi 1,6$ mm); b) přepínače P10 (materiál: hliníková slitina, tl. 2 mm); c) síťové „vaničky“ (materiál: hliníková slitina, tl. 2 mm); d) konektory K1 a K2 (2 kusy — jeden z hliníkové slitiny, tl. 2 mm, druhý z tvrzené tkaniny nebo sklotextitu, tl. 0,5 mm); e) ampérmetrů (materiál: hliníková slitina, tl. 2 mm); f) držák potenciometru P1 a přepínače P1 (materiál: hliníková slitina, tl. 2 mm); g) deska odporů R4 (materiál: sklotextit, tl. 1,5 mm)



Obr. 31. Rozpěrné sloupky (materiál: železo): a) pro držák síťové „vaničky“; b) pro transformátor; c) pro úpravu P2 (P2a); d) pro úpravu P2 (P2b); e) pro desky proudovou a napěťovou; f) pro chladič T3; g), h) pro uchycení k rozpěrným sloupkům zdroje (levý a pravý); i) mezi předním a zadním panelem; j) pro desku odporů R4; k) pro držák ampérmetrů; l), m) pro uchycení P2 na desku s plošnými spoji; n) pro držák P1

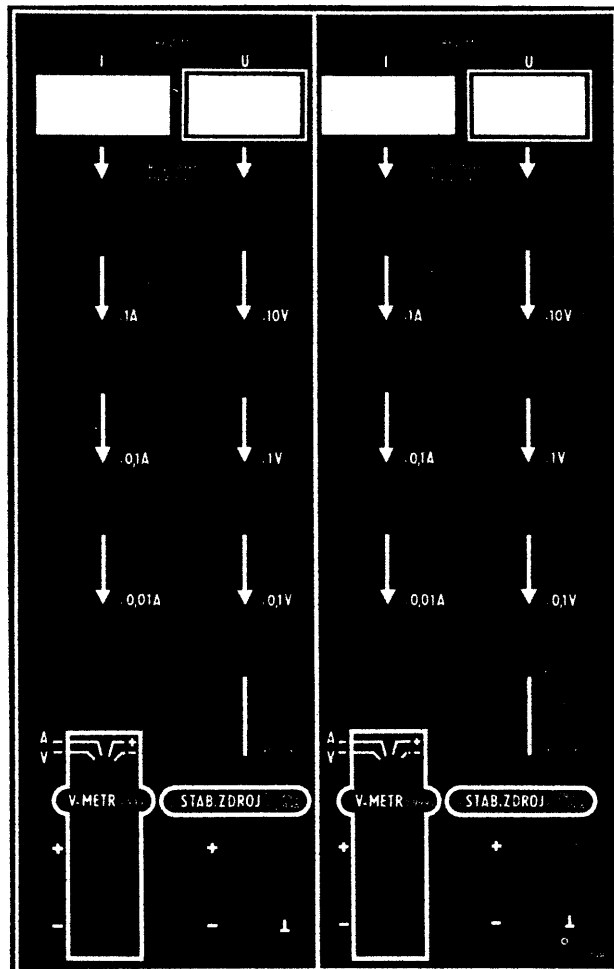


Obr. 32. Vlevo prodlužovací hřídel pro Př8 (materiál: železo), vpravo přístrojová nožka (materiál: mosaz, do spodní části se vsune pryžová vložka)

Seznam součástek

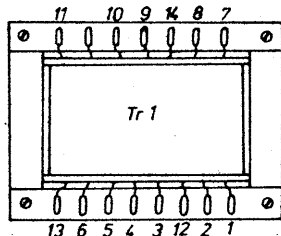
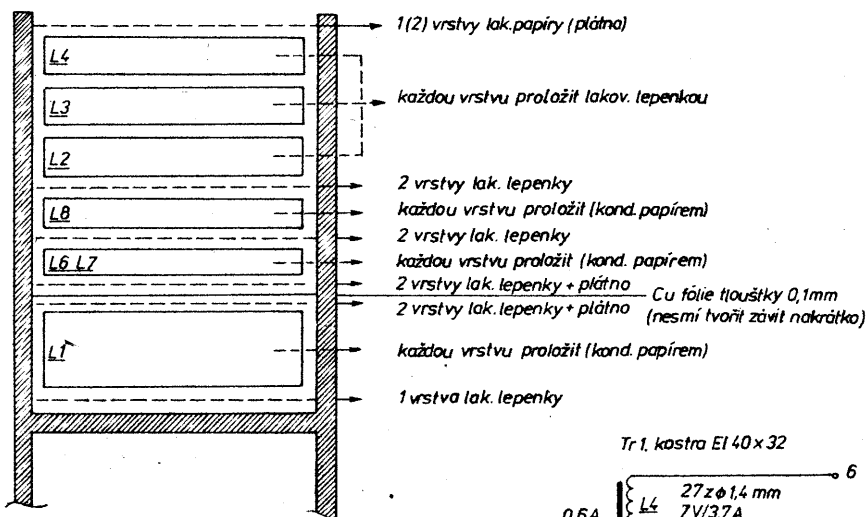
Zdroj (pro jeden kus)

Polovodičové součástky		R1, R2, R3,
D1 až D4, D20KY708		R11, R15 2,2 kΩ, MLT0,25
D5 až D9 KY130/80		R4 1 Ω ± 0,01 %, z odpor. drátu
D10 KZ721		R5 28,7 kΩ, (přesnou hodnotu zjistíte při nastavování)
D11, D13 KZ141		R6 8,6 kΩ, (přesnou hodnotu zjistíte při nastavování)
D12, D14 KA501		R7 1,5 kΩ, (přesnou hodnotu zjistíte při nastavování)
D15, D17 GA202		R9 820 Ω, MLT0,25
D16 LQ1432		R10 8,2 kΩ, MLT0,25
D18 LQ1732		R12 680 Ω, MLT0,25
T1, T2 KF508		R13 0,1 MΩ, MLT0,25
T3 KD503		R14 560 Ω, MLT0,25
T4 KU612		R16 až R18, R20, R22, R24, R27 3,3 kΩ, MLT0,25
T5 KF517		R19, R21 680 Ω, trimr
IO1, IO2 MAA723		R23, R26 4,7 kΩ, trimr
Rezistory		
P1 100 Ω, TP195		
Re 470 Ω/10 W, drátový		

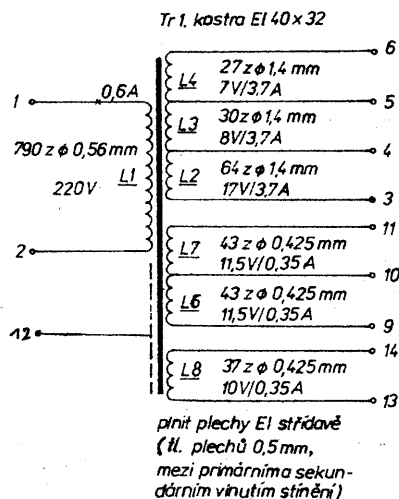


Obr. 34. Provedení štítku (zmenšeno 2x)

řez kostrou Tr 1



Obr. 33. Údaje pro zhotovení Tr1. Kostra se plní plechy EI tloušťky 0,5 mm střídavě, mezi primárním a sekundárním vinutím je stínění. L6 a L7 vinout současně



R28, R29, R48, R49	10 kΩ, MLT0,25/±0,5 %
R30 až R38, R50 až R58, R39 až R47, R59 až R67	1 kΩ, MLT0,25/±0,5 %
	100 Ω, MLT0,25/±0,5 %

Kondenzátory

C1	5000 μF/50 V, TC937a
C2	2000 μF/35 V, TE986
C3	50 μF/35 V, TE986
C4, C5	500 μF/35 V, TE986
C10, C13	20 μF/15 V, TE984
C11, C12	100 pF/42 V, keramický
C	10 nF/42 V, keramický

Tr1	síťový transformátor — viz navijecí předpis
Př1	síťový spínač ISOSTAT
Př2	26polohový pertinaxový řadič (aretuj „přes polohu“)
Př3, 4, 6, 7	řadič (mikrominiaturní pro plošné spoje) TS12261 11/10
Př5	řadič (mikrominiaturní pro plošné spoje) TS12261 13/03
Př8	přepínač TS12111 13/04
Re	relé miniaturní LUN-12V-2621.4/502
Po1	pojistka trubičková T 4 A/250 V
Po2	pojistka trubičková T 0, 08A/250 V
Po3	pojistka trubičková T 0, 4A/250 V
Po4	pojistka trubičková MP40-100 μA (U _o = 180 mV, R _i = 1800 Ω)
měřidlo	

PROJEKTOVÁNÍ NABÍJEČE AUTOBATERIÍ OSOBNÍM POČÍTAČEM

Ing. Jan Šich, Ing. Vladimír Vojáček

S problémem nabíjení nebo dobíjení autobaterie se dnes a denně setkává každý motorista. Proto předkládáme tento univerzální návod na stavbu nabíječe. Přístroj splňuje základní požadavky: jednoduchost konstrukce, snadnou obsluhu a odolnost vůči nešetrnému zacházení. Zde popsanou metodou si může každý zájemce sám navrhnout nabíječ autobaterií podle svých požadavků. Základem každého nabíječe je transformátor, usměrňovač a proudový omezovač, realizovaný rezistory. Tím se charakteristika nabíječe přiblíží nabíječi s konstantním proudem. Nabíjecí proud má pulsní charakter, což je pro olověné akumulátory velmi příznivé.

Vycházíme z toho, že transformátor se získá ze starých zásob. (Typický vhodným standardním transformátorem je transformátor 220 V/24 V.) Diody je možno již poměrně snadno dokoupit, stejně jako výkonové rezistory. Na transformátor je kladena podmínka, že jeho sekundární napětí (vrcholová hodnota) je větší než napětí baterie a musí být dimenzován na požadovaný proud (efektivní hodnota).

Proud z transformátoru je usměrněn jednocestně nebo dvoucestně podle toho, kolik chceme použít diod. Výběr možných zapojení sekundární strany je na obr. 1.

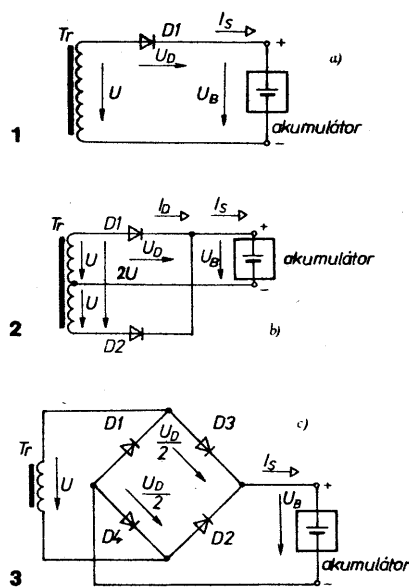
Pokud vyhovuje proudová zatížitelnost transformátoru, lze doporučit zapojení podle varianty 1, kdy kromě menšího počtu diod a jednoduchého sekundárního vinutí je akumulátor nabíjen pulsy s polovičním kmitočtem než u variant 2 a 3.

Nabíjecí proud je nutné omezit na takovou velikost, jakou potřebujeme pro daný akumulátor. K tomu slouží rezistory na primární straně transformátoru. Odpor v „primáru“ se transformuje na odpor v „sekundáru“. Výhodou tohoto zapojení je, že rezistory na primární straně nemají neobvykle malý odpor. Schéma zapojení primární strany je na obr. 2. Zapnutí sítě je indikováno doutnavkou, odběr proudu akumulátorem je indikován žárovkou v primáru, tato žárovka musí být dimenzována pro efektivní hodnotu proudu, který protéká příslušným rezistorem (větví) v primární straně transformátoru.

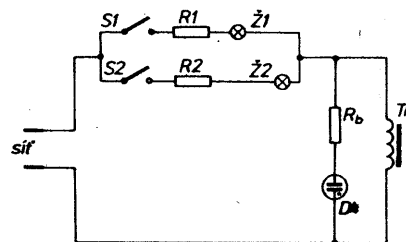
V nejjednodušším provedení lze žárovky nahradit zkratem a doutnavkou

s předřadným odporem vypustit, tím se konstrukce nabíječe dále zjednoduší.

Ovládací prvky jsou síťové spínače. Zapnutím příslušných spínačů se nastavuje proud nabíječe. Počet spínačů záleží na volbě konstruktéra, domníváme se, že dva postačí. Při dvou spínačích lze kromě stavu vypnuto nastavit 3 různé nabíjecí proudy. Na



Obr. 1. Varianty zapojení sekundární strany nabíječe: a) jednocestné usměrnění, b) dvoucestné usměrnění se symetrickým vinutím transformátoru, c) dvoucestné usměrnění s můstkovým usměrňovačem



Obr. 2. Zapojení primární strany nabíječe

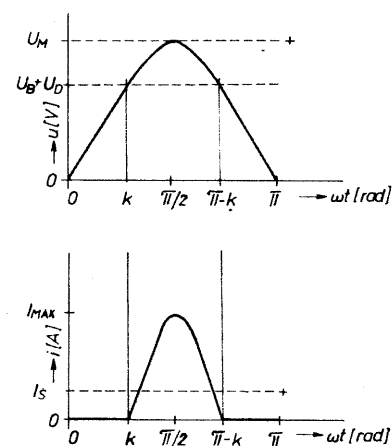
obr. 3 jsou znázorněny proudové a napěťové poměry při nabíjení.

Odpory rezistorů navrhne příslušný program NABÍJEČ. Tento program je psán v programovacím jazyce BASIC a komunikuje s uživatelem interaktivním způsobem. Kdo nevlastní osobní počítač, může si odpory vypočítat podle vztahů uvedených na konci článku.

Celý návod není úmyslně zpracováván jako konstrukční dokumentace, do stavby se mohou pustit jen zkušenější amatéři, jelikož se na primární straně transformátoru pracuje se síťovým napětím. Poučení o stavbě takových zařízení lze nalézt v dřívějších výtiscích AR, např. AR A10/81, A4/83. Diody musí být montovány na chladičích. Velikost chladiče závisí na zvolené střední hodnotě nabíjecího proudu a typu zapojení podle obr. 1.

V zapojeních 2 a 3 protéká diodou polovina proudu akumulátoru.

Na závěr zde uvedeme příklad návrhu nabíječe podle programu NABÍJEČ. (Komunikace je zachycena ON LINE tiskárnou.)



Obr. 3. Průběh napětí a proudu při nabíjení akumulátoru

Číslicový voltmetr (pro jeden kus)

Polovodičové součástky

IO3 C520D (N520D)
IO4 D147C
IO5 MA7805
IO6 až IO8 LQ410

D21 až D24 KY130/80
T6 až T8 KSY82
T9, T10 KC508

Rezistory

R68 10 kΩ, TP111 (113)

R69, R70 18 kΩ, MLT0,25
R71, R90 4,7 kΩ (3,3 kΩ), TP111 (113), trim
R72 100 Ω, MLT0,25
R73 až R76 10 kΩ, MLT0,25
R77 1 kΩ, MLT0,25
R78 10 kΩ ± 1 %, MLT0,25
R79 až R85, R88, R89 120 Ω (zelený subminiaturní)
R86 82 kΩ, MLT0,25
R87 1 MΩ, MLT0,25

Kondenzátory

C 10 nF/42 V, keramický
C6 1 mF/15 V, TE984
C7, C15 0,33 F/100 V, TC215
C8 0,22 F/100 V, TC215
C9 200 F/6 V, TE981
C16 22 nF/100 V, keramický

Př9

přepínač (mikrominiaturní pro pl. spoje), TS1211117/03

```

10 REM PROGRAM NABÍJEC (BASIC)
15 PRINT "NABÍJEC AKUMULÁTORU"
20 PRINT "JAKE NAPĚTI NA VÝSTUPU DÁVA TVUJ TRANSFORMÁTOR [V]"
30 INPUT V
40 PRINT "JAKE NAPĚTI MÁ TVUJ AKUMULÁTOR [V]"
50 PRINT " ( DOPORUČENÍ PRO 6V TYP 6.5 V A PRO 12V TYP 13 V )"
60 INPUT U
70 LET D=1
80 LET C=0
90 LET H=0
100 LET A=0
110 LET C=0
120 PRINT "JAKE VOLIS ZAPOJENÍ USMĚRNOVACE (1,2 NEBO 3)"
130 INPUT Z
140 IF Z=1 THEN GOSUB 1500
150 IF Z=2 THEN GOSUB 1600
160 IF Z=3 THEN GOSUB 1700
170 PRINT "KOLIK VOLIS ODPOROVÝCH VETVÍ V PRIMÁRU (POČET SPINACU)"
180 INPUT N
190 PRINT "JAKÝ DÍLCI NABÍJECÍ PROUD POŽADUJES PRO "Z;" ODPOR [A]"
200 INPUT I
210 LET A=I
220 LET B=U+D*.7
230 LET C=SGR((V+V*2-B*B))
240 LET K=KRTN(B/D)
250 LET P=(M/3.14159)*(COS(K)-SIN(K))*((3.1415/2)-K))
255 PRINT "DOPLNĚK UHLU OTEVŘENÍ VENTILU "K;"RAD."
260 LET J=I/P
270 LET C=C+J
280 PRINT "MAXIMÁLNÍ PROUDOVÁ SPÍCKA DIODAMI PŘI TOMTO ODPORU JE "J;"A"
290 LET F=(M/3.14159)*5*((1-SIN(K)*SIN(K))*((3.1415/2)-K))-1.25*SIN(K*2))
300 LET E=SGR(F)
305 IF F<0 THEN PRINT "MÁS MÁLE NABÍJECÍ NAPĚTÍ !"
310 LET R=(220*220*SGR(C)*P)/(1+V)
320 PRINT "ODPOR K"/"Ω" V PRIMÁRU BUDE MÍT HODNOTU "R;" OHMŮ
330 LET V=I+E/P
340 PRINT "EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V SEKUNDÁRU BUDE"J;"A"
360 LET C=C+V*Y
370 LET X=V*(V/220)
380 PRINT "EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V PRIMÁRU "
390 PRINT "BUDE "X;"A, NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANA ŽÁROVKA Z "Z;"!"

400 PRINT " "
410 LET H=H+X*X
420 LET W=X*X*R
430 PRINT "VÝKONOVÁ ZTRÁTA NA ODPORU "Z;"CINI "W;"WATTU"
435 PRINT " "
440 LET O=O+1
450 IF O<=N GO TO 190
460 LET H=SGR(H)
470 PRINT "CELKOVÁ EFEKTIVNÍ HODNOTA PROUDU V PRIMÁRU JE "H;"A,"
480 PRINT "NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANO VINUTÍ PRIMÁRU "
490 LET C=SGR(C)
500 PRINT "CELKOVÁ EFEKTIVNÍ HODNOTA PROUDU V SEKUNDÁRU JE "G;"A,"
510 PRINT "NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANO SEKUNDÁRNÍ VINUTÍ "
515 PRINT " "
530 PRINT "CELKOVÁ MAXIMÁLNÍ PROUDOVÁ SPÍCKA BUDE "C;"A"
540 PRINT "CELKOVÝ STŘEDNÍ PROUD BUDE "A;"A"
550 LET T=A/M
560 PRINT "DÍODY MUSÍ BYT POTOM DIMENZOVANY NA STEDNÍ HODNOTU PROUDU "T;"A"
562 GOSUB 2000
565 PRINT "PŘI UŽITÍ ZAPOJENÍ "Z;" "
570 PRINT "CHCES POCÍTAT DALŠÍ NABÍJEC ?[ANO=A]"
580 INPUT L$
590 IF L$="A" GO TO 20
600 PRINT "DEKUJI ZA SPOLUPRÁCI A KONČIM "
610 GO TO 3000
1500 LET D=1
1510 LET M=1
1520 RETURN
1600 LET D=2
1610 LET M=2
1620 RETURN
1700 LET D=3
1710 LET M=3
1720 RETURN
2000 IF Z=1 GO TO 2030
2010 S=V*SGR(2)+U*.14
2020 GO TO 2040
2030 S=U*.14
2040 PRINT "DÍODY BUDOU NAMÁHANY NAPĚTÍM"S;"V"
2050 RETURN
3000 END

```

```

NABÍJEC AKUMULÁTORU
JAKE NAPĚTI NA VÝSTUPU DÁVA TVUJ TRANSFORMÁTOR [V]
? 24
JAKE NAPĚTI MÁ TVUJ AKUMULÁTOR [V]
( DOPORUČENÍ PRO 6V TYP 6.5 V A PRO 12V TYP 13 V )
? 13
JAKE VOLIS ZAPOJENÍ USMĚRNOVACE (1,2 NEBO 3)
? 1
KOLIK VOLIS ODPOROVÝCH VETVÍ V PRIMÁRU (POČET SPINACU)
? 2
JAKÝ DÍLCI NABÍJECÍ PROUD POŽADUJES PRO 1. ODPOR [A]
? 1
DOPLNĚK UHLU OTEVŘENÍ VENTILU .415492 RAD.
MAXIMÁLNÍ PROUDOVÁ SPÍCKA DIODAMI PŘI TOMTO ODPORU JE 7.08275 A
ODPOR R 1 V PRIMÁRU BUDE MÍT HODNOTU 407.268 OHMŮ
EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V SEKUNDÁRU BUDE 2.47113 A
EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V PRIMÁRU
BUDE .269578 A, NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANA ŽÁROVKA Z 1 !

```

VÝKONOVÁ ZTRÁTA NA ODPORU 1 CINI 29.5972 WATTU

```

JAKÝ DÍLCI NABÍJECÍ PROUD POŽADUJES PRO 2. ODPOR [A]
? 2
DOPLNĚK UHLU OTEVŘENÍ VENTILU .415492 RAD.
MAXIMÁLNÍ PROUDOVÁ SPÍCKA DIODAMI PŘI TOMTO ODPORU JE 14.0855 A
ODPOR R 2 V PRIMÁRU BUDE MÍT HODNOTU 203.634 OHMŮ
EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V SEKUNDÁRU BUDE 4.94227 A
EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V PRIMÁRU
BUDE .539157 A, NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANA ŽÁROVKA Z 2 !

```

VÝKONOVÁ ZTRÁTA NA ODPORU 2 CINI 59.1944 WATTU

CELKOVÁ EFEKTIVNÍ HODNOTA PROUDU V PRIMÁRU JE .602795 A,
NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANO VINUTÍ PRIMÁRU
CELKOVÁ EFEKTIVNÍ HODNOTA PROUDU V SEKUNDÁRU JE 5.52563 A,
NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANO SEKUNDÁRNÍ VINUTÍ

CELKOVÁ MAXIMÁLNÍ PROUDOVÁ SPÍCKA BUDE 21.0083 A
CELKOVÝ STŘEDNÍ PROUD BUDE 3 A
DÍODY MUSÍ BYT POTOM DIMENZOVANY NA STEDNÍ HODNOTU PROUDU 3 A
DÍODY BUDOU NAMÁHANY NAPĚTÍM 52.1411 V
PŘI UŽITÍ ZAPOJENÍ 1
CHCES POCÍTAT DALŠÍ NABÍJEC ?[ANO=A]

```

? A
JAKE NAPĚTI NA VÝSTUPU DÁVA TVUJ TRANSFORMÁTOR [V]
? 24
JAKE NAPĚTI MÁ TVUJ AKUMULÁTOR [V]
( DOPORUČENÍ PRO 6V TYP 6.5 V A PRO 12V TYP 13 V )
? 13
JAKE VOLIS ZAPOJENÍ USMĚRNOVACE (1,2 NEBO 3)
? 3
KOLIK VOLIS ODPOROVÝCH VETVÍ V PRIMÁRU (POČET SPINACU)
? 2
JAKÝ DÍLCI NABÍJECÍ PROUD POŽADUJES PRO 1. ODPOR [A]
? 1
DOPLNĚK UHLU OTEVŘENÍ VENTILU .438149 RAD.
MAXIMÁLNÍ PROUDOVÁ SPÍCKA DIODAMI PŘI TOMTO ODPORU JE 3.69574 A
ODPOR R 1 V PRIMÁRU BUDE MÍT HODNOTU 771.699 OHMŮ
EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V SEKUNDÁRU BUDE 1.78962 A
EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V PRIMÁRU
BUDE .195231 A, NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANA ŽÁROVKA Z 1 !

```

VÝKONOVÁ ZTRÁTA NA ODPORU 1 CINI 29.4134 WATTU

JAKÝ DÍLCI NABÍJECÍ PROUD POŽADUJES PRO 2. ODPOR [A]

```

? 2
DOPLNĚK UHLU OTEVŘENÍ VENTILU .438149 RAD.
MAXIMÁLNÍ PROUDOVÁ SPÍCKA DIODAMI PŘI TOMTO ODPORU JE 7.39148 A
ODPOR R 2 V PRIMÁRU BUDE MÍT HODNOTU 385.85 OHMŮ
EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V SEKUNDÁRU BUDE 3.57923 A
EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V PRIMÁRU
BUDE .390462 A, NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANA ŽÁROVKA Z 2 !

```

VÝKONOVÁ ZTRÁTA NA ODPORU 2 CINI 58.9268 WATTU

CELKOVÁ EFEKTIVNÍ HODNOTA PROUDU V PRIMÁRU JE .43655 A,
NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANO VINUTÍ PRIMÁRU
CELKOVÁ EFEKTIVNÍ HODNOTA PROUDU V SEKUNDÁRU JE 4.0017 A,
NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANO SEKUNDÁRNÍ VINUTÍ

CELKOVÁ MAXIMÁLNÍ PROUDOVÁ SPÍCKA BUDE 11.0872 A
CELKOVÝ STŘEDNÍ PROUD BUDE 3 A
DÍODY MUSÍ BYT POTOM DIMENZOVANY NA STEDNÍ HODNOTU PROUDU 1.5 A
DÍODY BUDOU NAMÁHANY NAPĚTÍM 14.4 V
PŘI UŽITÍ ZAPOJENÍ 3
CHCES POCÍTAT DALŠÍ NABÍJEC ?[ANO=A]

```

? A
NABÍJEC AKUMULÁTORU
JAKE NAPĚTI NA VÝSTUPU DÁVA TVUJ TRANSFORMÁTOR [V]
? 24
JAKE NAPĚTI MÁ TVUJ AKUMULÁTOR [V]
( DOPORUČENÍ PRO 6V TYP 6.5 V A PRO 12V TYP 13 V )
? 13
JAKE VOLIS ZAPOJENÍ USMĚRNOVACE (1,2 NEBO 3)
? 3
KOLIK VOLIS ODPOROVÝCH VETVÍ V PRIMÁRU (POČET SPINACU)
? 2
JAKÝ DÍLCI NABÍJECÍ PROUD POŽADUJES PRO 1. ODPOR [A]
? 1.5
DOPLNĚK UHLU OTEVŘENÍ VENTILU .438149 RAD.
MAXIMÁLNÍ PROUDOVÁ SPÍCKA DIODAMI PŘI TOMTO ODPORU JE 5.54361 A
ODPOR R 1 V PRIMÁRU BUDE MÍT HODNOTU 514.466 OHMŮ
EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V SEKUNDÁRU BUDE 2.68443 A
EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V PRIMÁRU
BUDE .292846 A, NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANA ŽÁROVKA Z 1 !

```

```

JAKE VOLIS ZAPOJENÍ USMĚRNOVACE (1,2 NEBO 3)
? 1
KOLIK VOLIS ODPOROVÝCH VETVÍ V PRIMÁRU (POČET SPINACU)
? 2
JAKÝ DÍLCI NABÍJECÍ PROUD POŽADUJES PRO 1. ODPOR [A]
? 1.5
DOPLNĚK UHLU OTEVŘENÍ VENTILU .415492 RAD.
MAXIMÁLNÍ PROUDOVÁ SPÍCKA DIODAMI PŘI TOMTO ODPORU JE 10.5041 A
ODPOR R 1 V PRIMÁRU BUDE MÍT HODNOTU 271.512 OHMŮ
EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V SEKUNDÁRU BUDE 3.7067 A
EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V PRIMÁRU
BUDE .404368 A, NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANA ŽÁROVKA Z 1 !

```

VÝKONOVÁ ZTRÁTA NA ODPORU 1 CINI 44.3958 WATTU

```

JAKÝ DÍLCI NABÍJECÍ PROUD POŽADUJES PRO 2. ODPOR [A]
? 2
DOPLNĚK UHLU OTEVŘENÍ VENTILU .415492 RAD.
MAXIMÁLNÍ PROUDOVÁ SPÍCKA DIODAMI PŘI TOMTO ODPORU JE 21.0083 A
ODPOR R 2 V PRIMÁRU BUDE MÍT HODNOTU 135.756 OHMŮ
EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V SEKUNDÁRU BUDE 7.4134 A
EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V PRIMÁRU
BUDE .808735 A, NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANA ŽÁROVKA Z 2 !

```

VÝKONOVÁ ZTRÁTA NA ODPORU 2 CINI 88.7915 WATTU

CELKOVÁ EFEKTIVNÍ HODNOTA PROUDU V PRIMÁRU JE .904193 A,
NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANO VINUTÍ PRIMÁRU
CELKOVÁ EFEKTIVNÍ HODNOTA PROUDU V SEKUNDÁRU JE 8.28844 A,
NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANO SEKUNDÁRNÍ VINUTÍ

CELKOVÁ MAXIMÁLNÍ PROUDOVÁ SPÍCKA BUDE 31.5124 A
CELKOVÝ STŘEDNÍ PROUD BUDE 4.5 A
DÍODY MUSÍ BYT POTOM DIMENZOVANY NA STEDNÍ HODNOTU PROUDU 4.5 A
DÍODY BUDOU NAMÁHANY NAPĚTÍM 52.1411 V
PŘI UŽITÍ ZAPOJENÍ 1
CHCES POCÍTAT DALŠÍ NABÍJEC ?[ANO=A]

```

? A
JAKE NAPĚTI NA VÝSTUPU DÁVA TVUJ TRANSFORMÁTOR [V]
? 24
JAKE NAPĚTI MÁ TVUJ AKUMULÁTOR [V]
( DOPORUČENÍ PRO 6V TYP 6.5 V A PRO 12V TYP 13 V )
? 13
JAKE VOLIS ZAPOJENÍ USMĚRNOVACE (1,2 NEBO 3)
? 3
KOLIK VOLIS ODPOROVÝCH VETVÍ V PRIMÁRU (POČET SPINACU)
? 2
JAKÝ DÍLCI NABÍJECÍ PROUD POŽADUJES PRO 1. ODPOR [A]
? 1.3335
DOPLNĚK UHLU OTEVŘENÍ VENTILU .438149 RAD.
MAXIMÁLNÍ PROUDOVÁ SPÍCKA DIODAMI PŘI TOMTO ODPORU JE 5.54361 A
ODPOR R 1 V PRIMÁRU BUDE MÍT HODNOTU 514.466 OHMŮ
EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V SEKUNDÁRU BUDE 2.68443 A
EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V PRIMÁRU
BUDE .292846 A, NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANA ŽÁROVKA Z 1 !

```

VÝKONOVÁ ZTRÁTA NA ODPORU 1 CINI 44.1201 WATTU

```

JAKÝ DÍLCI NABÍJECÍ PROUD POŽADUJES PRO 2. ODPOR [A]
? 2
DOPLNĚK UHLU OTEVŘENÍ VENTILU .438149 RAD.
MAXIMÁLNÍ PROUDOVÁ SPÍCKA DIODAMI PŘI TOMTO ODPORU JE 11.0872 A
ODPOR R 2 V PRIMÁRU BUDE MÍT HODNOTU 257.233 OHMŮ
EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V SEKUNDÁRU BUDE 5.36885 A
EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V PRIMÁRU
BUDE .585693 A, NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANA ŽÁROVKA Z 2 !

```

VÝKONOVÁ ZTRÁTA NA ODPORU 2 CINI 88.2402 WATTU

CELKOVÁ EFEKTIVNÍ HODNOTA PROUDU V PRIMÁRU JE .654824 A,
NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANO VINUTÍ PRIMÁRU
CELKOVÁ EFEKTIVNÍ HODNOTA PROUDU V SEKUNDÁRU JE 6.00256 A,
NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANO SEKUNDÁRNÍ VINUTÍ

CELKOVÁ MAXIMÁLNÍ PROUDOVÁ SPÍCKA BUDE 16.6308 A
CELKOVÝ STŘEDNÍ PROUD BUDE 4.5 A
DÍODY MUSÍ BYT POTOM DIMENZOVANY NA STEDNÍ HODNOTU PROUDU 2.25 A
DÍODY BUDOU NAMÁHANY NAPĚTÍM 14.4 V
PŘI UŽITÍ ZAPOJENÍ 3
CHCES POCÍTAT DALŠÍ NABÍJEC ?[ANO=A]

```

NABÍJEC AKUMULÁTORU
JAKE NAPĚTI NA VÝSTUPU DÁVA TVUJ TRANSFORMÁTOR [V]
? 24
JAKE NAPĚTI MÁ TVUJ AKUMULÁTOR [V]
( DOPORUČENÍ PRO 6V TYP 6.5 V A PRO 12V TYP 13 V )
? 13
JAKE VOLIS ZAPOJENÍ USMĚRNOVACE (1,2 NEBO 3)
? 3
KOLIK VOLIS ODPOROVÝCH VETVÍ V PRIMÁRU (POČET SPINACU)
? 2
JAKÝ DÍLCI NABÍJECÍ PROUD POŽADUJES PRO 1. ODPOR [A]
? 1.5
DOPLNĚK UHLU OTEVŘENÍ VENTILU .438149 RAD.
MAXIMÁLNÍ PROUDOVÁ SPÍCKA DIODAMI PŘI TOMTO ODPORU JE 5.54361 A

```

ODPOR R 1 V PRIMÁRU BUDE MÍT HODNOTU 514 466 OHM
 EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V SEKUNDÁRU BUDE 2 68443 A
 EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V PRIMÁRU
 BUDE 1292846 A, NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANA ZARÓVKA Z 1

VÝKONOVÁ ZTRÁTA NA ODPORU 1 CINI 44 1201 WATTU

JAKÝ DÍLCE NABÍJECÍ PROUD POZADUJES PRO 2 ODPORU (A)

3
 DOPLNĚK ÚHLU OTEVŘENÍ VENTILU 438149 RAD.

MAXIMÁLNÍ PROUDOVÁ SPÍČKA DÍODAMI PŘI TOHOTO ODPORU JE 11 6872 A
 ODPOR R 2 V PRIMÁRU BUDE MÍT HODNOTU 257 233 OHM
 EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V SEKUNDÁRU BUDE 5 36885 A
 EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V PRIMÁRU
 BUDE 1385693 A, NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANA ZARÓVKA Z 2

VÝKONOVÁ ZTRÁTA NA ODPORU 2 CINI 88 2402 WATTU

CELKOVÁ EFEKTIVNÍ HODNOTA PROUDU V PRIMÁRU JE 654824 A
 NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANO VINUTÍ PRIMÁRU
 CELKOVÁ EFEKTIVNÍ HODNOTA PROUDU V SEKUNDÁRU JE 6 00256 A
 NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANO SEKUNDÁRNÍ VINUTÍ

CELKOVÁ MAXIMÁLNÍ PROUDOVÁ SPÍČKA BUDE 16 6308 A
 CELKOVÝ STŘEDNÍ PROUD BUDE 4 5 A
 DÍODY MUSÍ BYT POTOM DIMENSOVANY NA STŘEDNÍ HODNOTU PROUDU 2 25 A
 DÍODY BUDOU NAMAHOVANY NAPĚTÍM 14 4 V
 PŘI UŽITÍ ZAPOJENÍ 3
 CHCEŠ POČÍTAT DALŠÍ NABÍJECÍ (IANO=A)

NABÍJECÍ AKUMULÁTORU

JAKE NAPĚTÍ NA VÝSTUPU DÁVA TVOU TRANSFORMÁTOR (V)

12 9

JAKE NAPĚTÍ MA TVOU AKUMULÁTOR (V)

12 9

JAKE VOLIS ZAPOJENÍ USMĚRNOVACÍ (1,2 NEBO 3)

1

KOLIK VOLIS ODPOROVÝCH VELIK V PRIMÁRU (POČET SPINACU)

1

JAKÝ DÍLCE NABÍJECÍ PROUD POZADUJES PRO 1 ODPORU (A)

4 5

DOPLNĚK ÚHLU OTEVŘENÍ VENTILU 538162 RAD.

MAXIMÁLNÍ PROUDOVÁ SPÍČKA DÍODAMI PŘI TOHOTO ODPORU JE 42 918 A
 ODPOR R 1 V PRIMÁRU BUDE MÍT HODNOTU 84 9839 OHM
 EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V SEKUNDÁRU BUDE 12 5967 A
 EFEKTIVNÍ HODNOTA TOHOTO NABÍJECÍHO PROUDU V PRIMÁRU
 BUDE 1 08217 A, NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANA ZARÓVKA Z 1

VÝKONOVÁ ZTRÁTA NA ODPORU 1 CINI 98 8214 WATTU

CELKOVÁ EFEKTIVNÍ HODNOTA PROUDU V PRIMÁRU JE 1 08217 A
 NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANO VINUTÍ PRIMÁRU
 CELKOVÁ EFEKTIVNÍ HODNOTA PROUDU V SEKUNDÁRU JE 12 5967 A
 NA TENTO PROUD MUSÍ BYT DIMENSOVANO SEKUNDÁRNÍ VINUTÍ

CELKOVÁ MAXIMÁLNÍ PROUDOVÁ SPÍČKA BUDE 42 918 A

CELKOVÝ STŘEDNÍ PROUD BUDE 4 5 A
 DÍODY MUSÍ BYT POTOM DIMENSOVANY NA STŘEDNÍ HODNOTU PROUDU 4 5 A
 DÍODY BUDOU NAMAHOVANY NAPĚTÍM 44 9286 V
 PŘI UŽITÍ ZAPOJENÍ 1
 CHCEŠ POČÍTAT DALŠÍ NABÍJECÍ (IANO=A)
 ? NE
 DEKUI ZA SPOLUPRÁCI A KONCÍM

$$B = U + D \times 0,7$$

$$J = \frac{I}{P}$$

$$K = \arcsin\left(\frac{B}{U_{ef} \cdot 2}\right)$$

$$R = \frac{220^2 \cdot 2 P}{I U_{ef}}$$

$$X = I \frac{E}{P}$$

$$Y = X \frac{U_{ef}}{220}$$

$$W = Y^2 \cdot R$$

$$P = \frac{M}{\pi} \left[\cos K - \sin K \left(\frac{\pi}{2} - K \right) \right]$$

$$E = \sqrt{\frac{M}{\pi} \left[\frac{1}{2} \left((1 - \sin^2 K) \cdot \left(\frac{\pi}{2} - K \right) - \frac{1}{4} \sin 2K \right) \right]}$$

Vztahy pro výpočet

- U_{ef} — efektivní hodnota sekundárního napětí transformátoru,
- U — napětí akumulátoru,
- I — střední hodnota nabíjecího proudu,
- D — počet diod za sebou v proudové smyčce sekundárního vinutí,
- M — počet pulsů za periodu,
- B — napětí, při kterém se otevírá dioda,
- K — doplněk úhlu otevření diody,
- P — součinitel střední hodnoty proudu,
- J — špičkový proud sekundáru,
- E — součinitel efektivní hodnoty proudu,
- R — odpor v primární straně transformátoru,
- X — efektivní hodnota proudu v sekundárním vinutí,
- Y — efektivní hodnota proudu v primárním vinutí,
- W — výkonová ztráta rezistoru v sérii s primárním vinutím.

Použité jednotky veličin jsou: V, A, Ω, W, radiány.

Dva univerzální zdroje

Pavel Kubáč

Mít možnost volby vhodného napájecího napětí pro opravy, ale též k ověřovací a vývojové práci, to je přání a základní předpoklad pro vybavení pracoviště. Integrovaný obvod $\mu A723$ byl poprvé navržen a prakticky ověřen ve zdroji už před osmnácti lety. Ojedinelá byla např. koncepce zdroje, popsaného v [1], i jeho úpravy podle [2].

Ve své konstrukci jsem se snažil alespoň částečně splnit své přání „pětí péčí“: plynulé řízení napětí od 0 V, proudový nastavitelný režim, plná nebo alespoň částečná ochrana zdroje i zátěže, pohotovostní rozměry i ovládání zdroje a konečně použití dostupných součástek.

Zdroj A (obr. 1)

Základní technické údaje

Výstupní napětí: 0 až 25 V.
 Zvlnění výstupního napětí: 0,2 mV.
 Vnitřní odpor: asi 10 mΩ.
 Rozsah volby omezení proudu: 0,025 až 1 A (krátkodobě až 4 A).
 Rozsah volby vypínacího proudu: 0,1 až 4 A (se signalizací LED).
 Částečná ochrana tepelná, napěťová a proudová (se signalizací).
 Rozměry: 165 × 90 × 90 mm.
 Hmotnost: 2 kg.

Popis činnosti

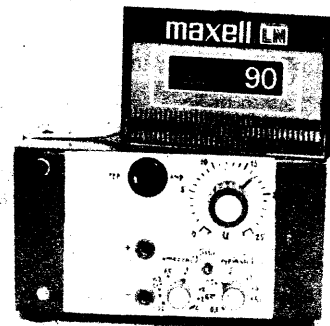
Z vnitřního zapojení MAA723 je zřejmé, že úroveň napětí na řídicích vstupu (2 V až U_R — referenční napětí podle katalogu) je vlastně předpětí, nutné k činnosti tranzistorů T11 a T12 ve struktuře IO. IO MAA723 má vlastní zdroj referenčního napětí U_R , který

použijeme při nastavení úrovně napětí obou řídicích vstupů; pro stabilizaci výstupního napětí přičítáme jeho část k základní stabilizační úrovni pro invertující vstup.

Zapojení zdroje A je na obr. 1. Potenciometrem P1 se řídí úroveň napětí U_i pro neinvertující vstup v rozmezí až 5 V. Na invertující vstup se přivádí (k základní úrovni, odvozené z U_R) část výstupního napětí U_2 (přes dělič R6, R7, R8).

Pro napětí $U_2 = 2$ V musíme eliminovat část napětí U_R , která způsobuje, že při různé zátěži není napětí U_2 dobře definováno. Proto je zdroj zatížen konstantním kompenzačním proudem (obvod s tranzistorem T3). Na diodě D9 vzniká potřebné napětí U_{CE} pro T3. Sériové spojení D9 a R18b rozšiřuje rozsah nastavení proudové pojistky a zmenšuje teplotní závislost jističeho tyristoru Ty. Podobná je i činnost obvodu pro omezení maximálního proudu (T2, D6). Vyšší napájecí napětí pro IO MAA723 se získává násobičem (D11, D12, C2, C4, C5).

Ochrana zdroje proti dlouhodobému přetížení zajišťuje tepelný vypínač V2 spolu s pojistkou Po2, proti vnějšímu cizímu napětí chrání obvod Po2, D7 a D10, R7, D1 a D13, popř. vypínač V1b.



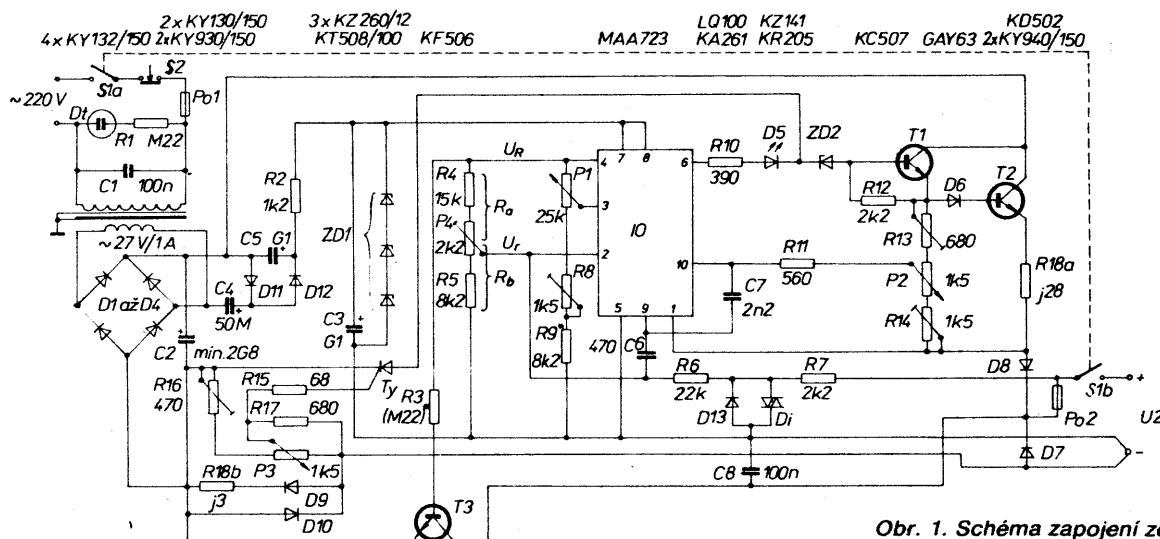
K realizaci zdroje A

Rezistor R3 zvolíme podle použitého tranzistoru T3 s využitím vztahu

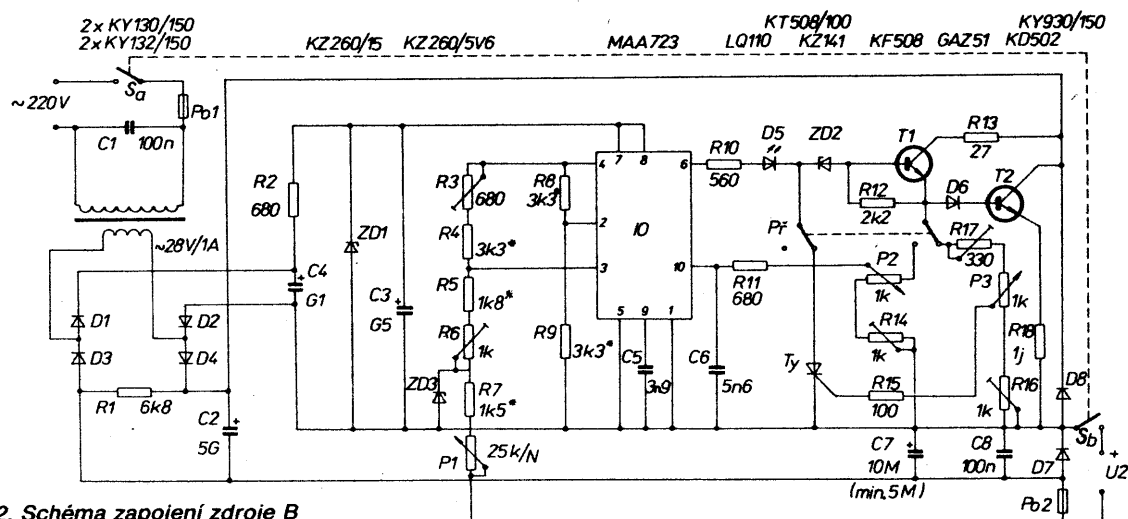
$$R3 = 2600 h_{21E}$$

vypočítanou hodnotu zaokrouhlíme na nejbližší z řady E12. T3 by měl mít malý zbytkový proud I_{CBO} . Stabilizaci kolektorového proudu T3 lze zkontrolovat dodatečně při provozu zdroje. Diak volíme s co nejmenším zbytkovým proudem (měříme jej při napětí asi 20 V), U_{BO} by měl mít v mezích 24 až 26 V. Ochranný vypínač V2 (s prvkem z dvojkovu) by měl být nastaven tak, aby přerušil obvod při teplotě menší než 100 °C.

Při ožiování nejprve nastavíme potenciometry P2 a P3 největší I_2 . Napěťové nastavení spočívá v seřízení napětí $U_2 = 25$ V trimrem P4 (potenciometrem P1 nastaven k U_R); pak se potenciometrem P1 otočí na druhý doraz a trimrem R8 se nastaví U_{2min} , tj. 0 V. Potom seřídíme obvod proudového omezení I_2 . Je třeba přitom pracovat rychle, popř. s přestávkami, vhodné je použít výkonový zatěžovací rezistor. Volba nejmenšího omezení zatěžovacího proudu je limitována stabilitou kompenzačního proudu



Obr. 1. Schéma zapojení zdroje A



Obr. 2. Schéma zapojení zdroje B

a proto sledujeme i omezení napětí U_2 . Trimrem R13 nastavíme nejmenší, trimrem R14 největší proud I_{2max} . U tyristorového jističe postačí nastavit největší vypínací proud 4 A trimrem R16.

Zdroj B (obr. 2)

Základní technické údaje

Výstupní napětí: 0 až 25 V.
Zvlnění výstupního napětí: 0,28 mV.
Vnitřní odpor před V1b: 8 mΩ.

Nastavení proudového omezení: 5 až 1000 mA.

Rozsah vypínacího proudu: 0,025 až 2,5 A.

Částečná proudová a napěťová ochrana se signalizací.

Rozměry: 165 × 90 × 90 mm.
Hmotnost: 2 kg.

Popis činnosti

Stabilizátor s „plovoucí zemí“ je v upraveném zapojení s rozšířeným ovládáním podle [3].

Napětí U_R i úroveň operačních vstupů U_i vlastně „plují“ nad výstupní úrovní zdroje U_2 (vývod 5 IO je spojen se svorkou $+U_2$). Pro vyvážení diferenčního zesilovače v IO vyplývá z konstantní úrovně inverzního vstupu (odvozené z konstantního proudu děličem R8, R9) i shodná úroveň na neinverzním vstupu IO a konstantní proud potenciometrem P1. Proto se na proměnný dělič R3 až R7, P1 přivádí napětí U_2 a U_R a potřebná část z toho je pro vyvážení obvodu.

Kondenzátory C5 až C7 zajišťují stabilitu zdroje. Dioda ZD2 zvyšuje

ovládací úroveň výkonového stupně a zabezpečuje spolehlivou funkci tyristoru.

K realizaci zdroje B

Podobně jako u zdroje A doporučuji nejprve nastavit potenciometry P2 a P3 největší proud. Při napěťovém nastavení seřizujeme trimrem R3 napětí $U_{2max} = 25$ V a (po otočení běžcem potenciometru P1) trimrem R6 napětí U_{2min} . Napětí U_2 se nesmí dostat na zápornou hodnotu (ochrana diodou D7).

V obvodu omezení zatěžovacího proudu nastavíme největší proud trimrem R14. U bistabilního tyristorového jističe nastavíme postupně trimrem R17 nejmenší a trimrem R16 největší proud I_{2vyp} . Postupujeme podobně jako u zdroje A.

Mechanické provedení

Obvody jsou sestaveny na deskách s plošnými spoji (obr. 3, 4). K montáži lze použít rozměrově vhodnou skříňku s dostatečným větráním. Nejlépe vyhoví plechová krabice s mřížkou na přední a obou bočních stěnách. Transistor T2 musí být opatřen vhodným chladičem (např. tmavý profil z Al s plochou min. 380 cm²), na něm, popř. přímo na tranzistor, upevníme dvojkovem ovládaný vypínač. Usměrnovací diody se rovněž značně ohřívají a je vhodné zlepšit jejich chlazení malými chladiči křídélky, připejčenými asi 3 mm od pouzdra na jejich vývody (rychle a s ochlazením).

Provedení popisovaného zdroje A je patrné z obr. 5 a 6. Na čelním panelu

je lineárně dělená ocejchovaná stupnice pro přesné nastavení výstupního napětí a dvě menší, nelineární stupnice (s větším rozsahem) pro informativní nastavení vypínacího a omezovacího proudu. Je výhodné také varovně označit si část stupnice, v níž může proud I_2 překročit trvale 1 A. Obsluhu usnadní viditelné umístění diody D5 i doutnavky Dt na čelním panelu.

Seznam součástek pro zdroj A

Rezistory a potenciometry

R1	220 kΩ, TR 212
R2	1,2 kΩ, TR 153 (TR 521)
R3	viz text, TR 151 (TR 191)
R4	15 kΩ, TR 151
R5, R9	8,2 kΩ, TR 151
R6	22 kΩ, TR 151
R7	2,2 kΩ, TR 192 (TR 152)
R8, R14	1,5 kΩ, TP 011 (TP 008)
R10	390 Ω, TR 152 (TR 181)
R11	560 Ω, TR 212
R12	2,2 kΩ, TR 212
R13	680 Ω, TP 040
R15	68 Ω, TR 212
R16	470 Ω, TP 110 (TP 008)
R17	680 Ω, TR 151 (TR 191)
R18a, R18b	0,3 Ω ± 20 %, z odporového drátu
P1	25 kΩ/N, TP 280
P2, P3	1,5 kΩ, TP 052 c
P4	2,2 kΩ, TP 011 (TP 110)

Kondenzátory

C1	100 nF/630 V, C 210
C2	5000 μF (2000 μF)/35 V
C3, C5	100 μF/35 V, TE 986
C4	50 μF/35 V, TE 986
C6	470 pF, TK 724
C7	2,2 nF, TK 744
C8	100 nF, TK 783

Polovodičové součástky

D1 až D4	KY132/150
D5	LQ100
D6	GAY63 (OA9)
D7, D8	KY940/150
D9, D10	KY930/150 (KY710)
D11, D12	KY130/150
D13	KA261
ZD1	3xKZ260/12 ($U_z \leq 40$ V)
ZD2	KZ141
Di	KR205
Ty	KT508/100 (KT502)
T1	KC507
T2	KD502
T3	KF506
IO	MAA723

Ostatní součástky

Síťový transformátor	min. 33 VA, 27 V/1 A
S1	dvojitý síťový spínač
S2	bimetalový síťový vypínač
Po1	síťová pojistka 0,3 A
Po2	pojistka 1,5 A s pouzdem
Dt	doutnavka

Pozn.: V závorkách jsou uvedeny příklady zaměnitelných součástek.

Seznam součástek pro zdroj B

Rezistory a potenciometry

R1	6,8 k Ω , TR 143
R2	680 Ω , TR 153
R3	680 Ω , TP 011
R4, R8,	3,3 k Ω , TR 151
R9	
R5	1,8 k Ω , TR 151
R6	1 k Ω , TP 011
R7	1,5 k Ω , TR 181
R10	560 Ω , TR 152
R11	680 Ω , TR 151
R12	2,2 k Ω , TR 212
R13	27 Ω , TR 212
R14,	1 k Ω , TP 011
R16,	
R15	100 Ω , TR 212
R17	330 Ω , TP 026
R18	1 Ω , TR 507
P1	25 k Ω /N, TP 280
P2, P3	1 k Ω , TP 052c

Kondenzátory

C1	100 nF/630 V, C 210
C2	5000 μ F/50 V, TC 937a
C3	500 μ F/15 V, TE 984
C4	100 μ F/70 V, TE 988
C5	3,9 nF, TK 744
C6	5,6 nF, TK 744
C7	10 μ F (min. 5 μ F)/70 V, TE 988
C8	100 nF, TK 783

Polovodičové součástky

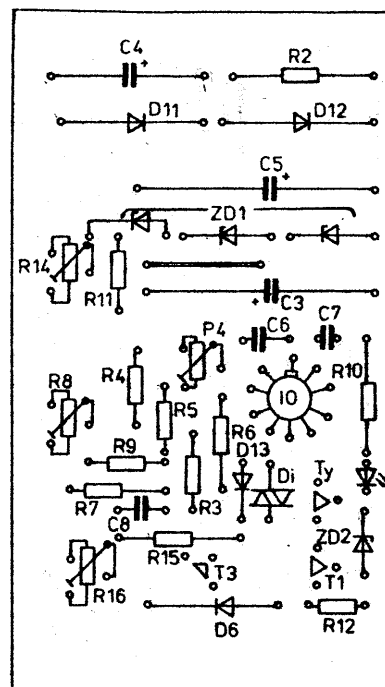
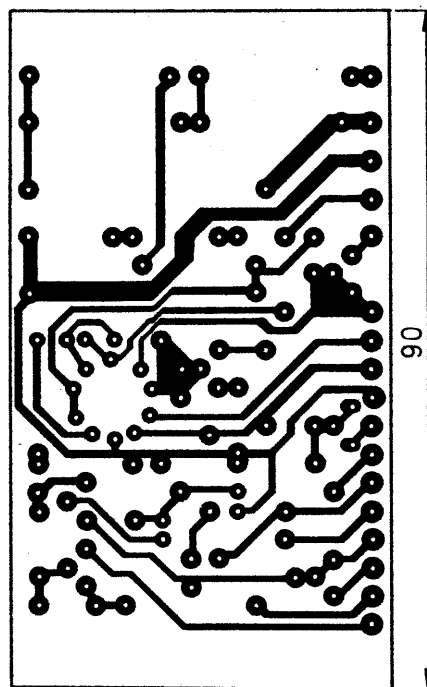
D1, D2	KY130/150
D3, D4	KY132/150
D5	LQ110
D6	GAZ51
D7, D8	KY930/150
ZD1	KZ260/15
ZD2	KZ141
ZD3	KZ260/5V6
Ty	KT508/100
T1	KF508
T2	KD502
IO	MAA723

Ostatní součástky

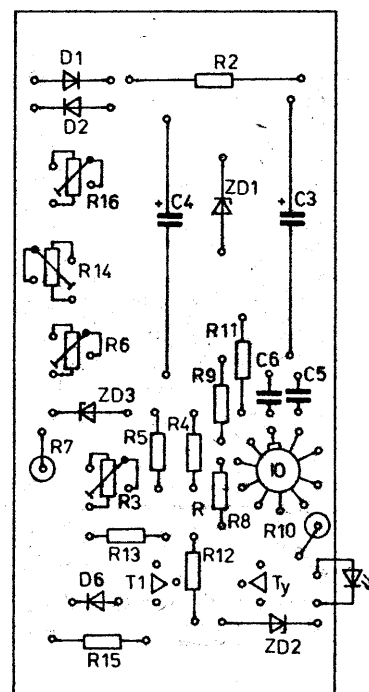
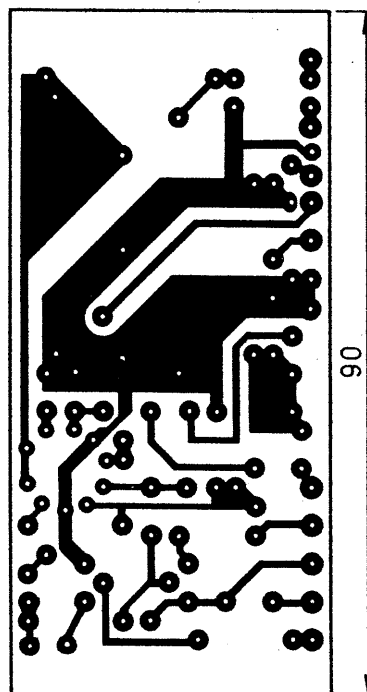
Síťový transformátor	min. 37 VA, 28 V/1 A
S1	dvojitý síťový spínač
Po1	síťová pojistka 0,3 A
Po2	pojistka 1 A s pouzdem

Literatura

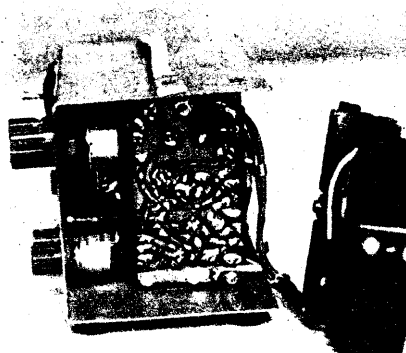
- [1] Zima, J.: Stabilizátor napětí se spojitou regulací výstupního napětí v rozsahu 0 až 20 V s MAA723. AR-A č. 12/1975, s. 452.
- [2] Lajtkep, P.: Stabilizované zdroje SZ I a SZ II. Příloha AR 1983, s. 62.
- [3] Zuska, J.: Moderní napájecí zdroj. AR-A č. 3/1975, s. 94.



Obr. 3. Deska V306 s plošnými spoji a rozložením součástek zdroje A



Obr. 4. Deska V307 s plošnými spoji a rozložením součástek zdroje B



Obr. 5.



Obr. 6.

NF TECHNIKA

OVERDRIVE

Vladimír Janiga

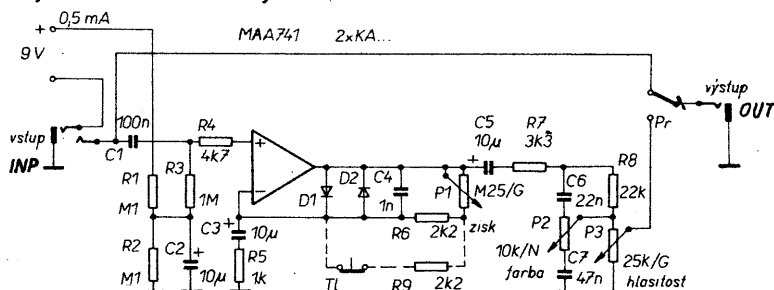
Overdrive je medzi hudobníkmi veľmi populárny a asi najžiadanejší gitarový efekt. Upravuje farbu tónov tak, že tieto znejú chraptivo no zamatovo jemne. Zároveň čiastočne predŕži ich doznievanie.

Funkcia efektu je založená na zámerom skreslení harmonického signálu, ktorý produkuje nástroj. Tento spôsob úpravy zvuku je známy už dlhšiu dobu a v rôznych obmenách sa aj využíva. V elektrónkových zosilňovačoch sa dosahoval jednoducho, prebudnením vstupných obvodov. Po nástupe tranzistorov vzniklo množstvo tzv. boostrov, ktoré tiež produkujú skreslený signál, ale ich výsledný zvuk je v porovnaní s elektrónkami moc „ostrý“. Tiež šumové vlastnosti sú na hranici únosnosti. Aj pre tieto nedostatky tranzistorových boostrov sú dodnes obľúbené elektrónkové verzie, napr. zn. Marshall.

Dokonalejšiu náhradu za obvody s elektrónkami umožňuje operačný zosilňovač s diodovým obmedzovačom. Napriek tomu, alebo práve preto, že zapojenie s OZ je jednoduché, zlučujú sa v ňom výhody elektróniek aj tranzistorov. Zachováva príjemnejšie zvukové vlastnosti elektrónkových obvodov a malé rozmery, malú spotrebu a nízku cenu polovodičov.

Funkcia obvodu

Úplné schéma obvodu overdrive je na obr. 1. Harmonický signál z gitary prichádza cez C1, R1 na vstup operačného zosilňovača MAA741. OZ pracuje ako neinvertný zosilňovač s veľkým ziskom.



Obr. 1. Schéma zapojenia obvodu overdrive

Antiparalelne zapojené diody D1 a D2 tvoria symetrický obmedzovač amplitúdy. Nelineárna charakteristika diód spôsobuje, že signály nízkej úrovne ostávajú bez skreslenia a až keď ich amplitúda na výstupe OZ prekročí asi 300 mV, začína limitácia. Vzrast limitácie a tým aj prechod signálu sínus na obdĺžnikový je plynulý. Plynulý prechod umožňuje rovnomerné doznievanie tónov, bez nepríjemného rachotu, ktorý produkujú všetky boostre so Schmittovým klopným obvodom. Postupné zväčšovanie skreslenia je znázornené na obr. 2. Napäťové zosilnenie OZ je dané súčtom odporov rezistoru R6 a P1. Momentálny odpor P1 tak určuje prah, od ktorého sa začína uplatňovať limitácia signálu — tým P1 ovplyvňuje výslednú farbu tónov aj dĺžku doznievania.

Kondenzátor C4 slúži na vyrovnanie frekvenčnej charakteristiky na vyšších kmitočtoch. Zmenou jeho kapacity je možné potlačiť, alebo zdôrazniť výšky.

Spracovaný — upravený signál postupuje z výstupu OZ na „doplnkový“ pasívny korektor hĺbky — výšky zostavený z R8, C6, P2, C7 a cez P3 sa dostáva na výstup.

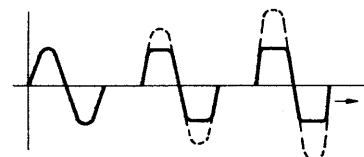
Stavba o oživenie

Na obr. 3 je vzor dosky s plošnými spojmi rozmerov 35 × 65 mm. Rozmiestnenie súčiastok je zrejmé z obr. 4. Výberu použitých súčiastok nie je potrebné venovať zvláštnu pozornosť, vyhovujú bežné tolerance výroby. Potenciometre sú na dosku s plošnými spojmi prispájkované zo strany fólie. Vzniká tým samonosná konštrukcia, ktorú je možné upevniť priamo na čelný panel. Zapojenie obvodu overdrive je veľmi jednoduché a jeho stavba nemá žiadne záludnosti, preto aj oživenie spočíva len v kontrole prúdu. Odber prúdu z batérie by sa mal pohybovať v rozsahu 0,5 až 0,6 mA. Je vhodné, ale nie nutné, osciloskopom skontrolovať postupný priebeh limitácie podľa obr. 2.

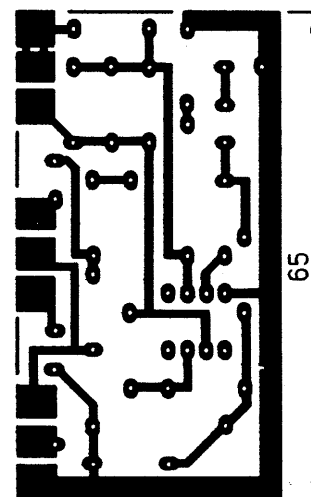
Funkčnosť a reprodukovateľnosť zariadenia bola overaná postavením niekoľkých kusov, všetky pracovali na prvé zapnutie.

Mechanická konštrukcia

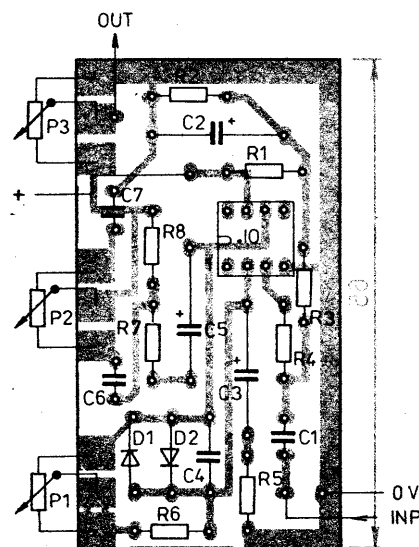
Overdrive bol riešený ako samostatná jednotka. Na obr. 5 je jeho mechanická zostava. Dvojdielna krabička je ohnutá z 1 mm hrubého hliníkového plechu. Rozvinutý tvar a rozmery krabičky sú na obr. 6. Druhým možným riešením



Obr. 2. Jednotlivé fázy limitácie signálu



Obr. 3. Doska s plošnými spojmi V308



Obr. 4. Rozmiestnenie súčiastok na doske V308

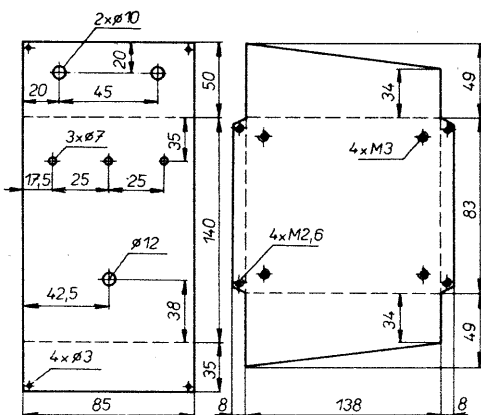
Zoznam súčiastok

Rezistory (TR 211)

R1, R2	100 kΩ
R3	1 MΩ
R4	4,7 kΩ
R5	1 kΩ
R6	2,2 kΩ
R7	3,3 kΩ
R8	22 kΩ

Potenciometre (TP160)

P1	250 kΩ/G
P2	10 kΩ/N
P3	25 kΩ/



Obr. 6. Rozvinutý tvar a rozmery krabičky

Kondenzátory

C1	100 nF, TK 782
C2, C3, C5	10 µF, TE 981
C4	1 nF, TC 273
C6	22 nF, TK 744
C7	47 nF, TK 782

Polovodičové súčiastky

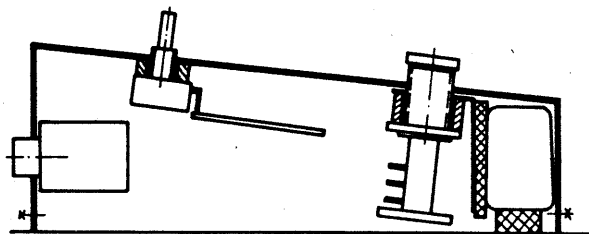
D1, D2	ľubovoľné kremíkové diódy
I0	MAA741

Ostatné

2 ks zásuvka jack KSM-6
1 ks prepínač Isostat

Literatúra

elrad č. 9/1983



Obr. 5. Mechanická zostava

mechaniky je upevniť dosku s plošnými spojmi priamo na čelný panel zosilňovača. V takomto prípade je výhodnejšie potenciometre prispájovať kolmo a prepínač vyviešť káblikom.

Pre nedostatok iných, vhodnejších prepínačov bol použitý dvojité Isostat. Aby vydržal nie vždy šetrné zapínanie nohou, je jeho pohyblivá časť spevnená šróbením M12 x 1 mm z vyradeného koncového mikrospínača. Táto úprava je znázornená na obr. 5.

Zapínanie a vypínanie baterie je zabezpečené tretím kontaktom stereofonnej zásuvky typu jack. V poslednom čase sa na trhu objavili stereofonne zásuvky KSM-6 od výrobcu ZPA Čakovice za 23 Kčs. Ti, ktorým sa ich ešte nepodarí obstaráť, musia si dorobiť tretí kontakt na dostupných zásuvkách výrobcu Varhany Krnov za 18,50 Kčs.

Priestor pre bateriu je oddelený pomocným uholníkom a vyplnený molitanom. Uholník je ku skrinke upevnený zároveň s prepínačom.

Dodatok

Zmenou odporu rezistora R6 na 3,3 MΩ a doplnením obvodu o tlačítko a R9 (na schéme čiarkovane) sa ponúka možnosť predvoľby rôznych farieb. Úprava mechaniky je minimálna, prepínač posunúť pod P1 a tlačítko umiestniť vľavo pod P3.

Poznámka

V tomto zapojení boli odskúšané aj integrované obvody TL061 a TL071. Pri poslucho- vých skúškach neboli zistené žiadne výhody voči našim MAA741.

OPTIMALIZACE GENERÁTORU — TEMPEROVANÉ OKTÁVY

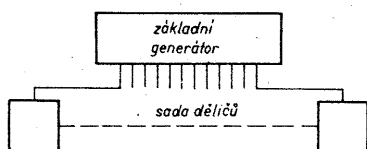
RNDr. Zdeněk Hubáček, CSc.

Příspěvek řeší optimalizaci návrhu soustavy děličů pro elektronické hudební nástroje, zejména elektronických varhan z hlediska čistoty ladění. Umožňuje nastavit optimální dělicí poměry pro zvolené součástkové osazení.

Základem elektronických hudebních nástrojů je generátor kmitočtů nejvyšší oktávy. Pro temperované ladění je nutné, aby sousední kmitočty v této oktávě byly vzájemným poměru 1:1^{1/2}. Tento poměr vyplývá ze základní hudební teorie a je uveden např. v [1].

Nejčastěji využívanou metodou generování temperované oktávy je metoda dělení soustavou děličů z jednoho pevného základního kmitočtu (obr. 1). Dělení je prováděno celočíselným dělitelem, který aproximuje dělitele vyplývající z výše uvedeného poměru. Tyto děliče byly popsány např. v [2], [3]. Použitá metoda generování má jednu základní nevýhodu. Aproximace celými čísly vnáší do generátoru chybu ladění, kterou je možno vyjádřit poměrem

$$\frac{|k - \text{Int}(k)|}{k}$$



Obr. 1.

kde k je dělicí poměr temperovaného ladění. Pak je sadu děličů možno charakterizovat největší chybou děliče. Abychom tedy optimálně využili použité soustavy děličů, je nutno vybrat sadu dělicích poměrů s co nejmenší relativní chybou.

Tento proces je nejlépe zpracovat strojně. Pro optimalizaci dělicího poměru byl vypracován program v jazyce BASIC pro kapesní počítač SHARP PC 1211. Program vypočítává optimální sadu děličů pro zadaný nejvyšší dělicí poměr zvoleného počítače. Na obr. 2 je uveden výpis programu.

Pro vysvětlení využití programu je uveden v obr. 3 příklad řešení. Máme k dispozici soustavu dvanácti děličů osazených dvěma obvody MH74193. Nejvyšší dělicí poměr je 256. Po spuštění programu příkazem „RUN“ se zadá toto číslo. Po provedení výpočtu jsou vytištěny dělicí poměry a největší chyba děličů.

Z vypočtené soustavy dělicích poměrů vyplývá, že optimální dělicí poměry začínají největším číslem 256, jak bývá často používáno, ale číslem 232. Dělení sadou děličů začínajících číslem 256 dává podstatně větší chybu ladění než vypočtená sada. Z tohoto hlediska by tedy bylo vhodné upravit rovněž děliče z [2]. Nesmíme totiž

```
5:0=2^(1/12):Z 90:IF A<ZLET X=
=1:INPUT "NE I:Z=A
JYVSSI HODNO 100:NEXT I
TA DELICE":Y 110:PRINT "NEJYV
:IF Y<16GOTO SSI DELITEL
5 "X:PRINT "C
10:FOR I=16TO Y HYBA "USING
20:A=0 "###.#####";
30:B=I Z:USING
40:FOR J=1TO 11 510:0=2^(1/12)
50:B=B*0 515:FOR I=1TO 12
60:E=ABS (B-INT 520:B=INT (X+.5)
(B+.5))/B :PRINT B;" "
70:IF E>ALET A= IX
E 530:X=X/0
80:NEXT J 540:NEXT I
```

Obr. 2.

```
NEJYVSSI DELITEL 174. 173.8036211
232. 164. 164.0487735
CHYBA 0.001579 155. 154.8414234
232. 232. 146. 146.1508421
219. 218.9788406 138. 137.9480257
207. 206.6885027 130. 130.205598
195. 195.0879685 123. 122.8977194
184. 184.1385222
```

Obr. 3.

zapomenout, že konečné hodnocení vlastností elektronického hudebního nástroje provádí lidské ucho. A to je velmi přísný soudce.

Literatura

- [1] Smetana, C.: Praktická elektroakustika. SNTL: Praha 1981.
- [2] Drexler, J.: Kmitočtový syntezátor pro polyfonní elektronické nástroje. ST 10/78.
- [3] Svačina, J. a kol.: Elektronické hudební nástroje. AR B1/79.

Přídavný koncový stupeň k rozhlasovému přijímači nebo přehrávači kazet v autě

Vojtěch Voráček

Všechna autorádia, přehrávače a jejich kombinace prodávané doposud na našem trhu mají koncový stupeň v jednoduchém dvojitinném uspořádání; není v nich použito můstkové zapojení dvou koncových stupňů. Jednoduchým výpočtem se lze přesvědčit, že (bez ohledu na výkon udávaný v prospektu) výkon jednoduchého dvojitinného koncového stupně napájeného napětím 14,4 V a zatíženého impedancí reproduktorů 4 Ω nemůže být větší než 4,8 W (při sinusovém signálu):

$$P_{\text{výst. max}} = \frac{(U_B - 2U_{\text{SAT}})^2}{8R_z} = \frac{(14,4 - 2)^2}{8 \cdot 4} = 4,805 \text{ [W]}.$$

Saturační napětí tranzistorů koncového stupně se obvykle pohybuje kolem 1 V.

Takto malý výstupní výkon ve spojení s nepříliš účinnými reproduktorovými soustavami nevyhoví v automobilu s vyšší hladinou vnitřního hluku. V zahraničí se vyskytují přídavné koncové stupně s výkony až 2 × 200 W při napájení 14,4 V. Obsahují zpravidla výstupní transformátor (při menších výkonech) nebo měnič napětí. Bývají doplněny i několikapásmovým korektorem. Na tuzemském trhu se nevyskytují.

Amatérskými prostředky lze výkon stávajícího přijímače či přehrávače určeného pro provoz v automobilu poměrně snadno zvětšit na téměř čtyřnásobnou velikost při původní impedanci reproduktorů. Princip spočívá v doplnění původního koncového zesilovače dalším zesilovačem se zesilením — 1 (invertující zesilovač) a v zapojení

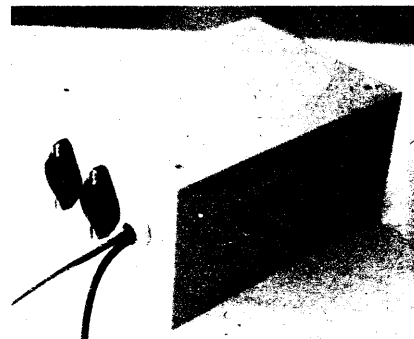
reproduktorů do uhlopříčky takto vytvořeného můstkového zapojení. Princip zapojení je na obr. 1. Podmínkou ovšem je, aby původní koncový stupeň vydržel zatížení poloviční impedancí, než je impedance reproduktorů — to bývá většinou splněno u dovážených reproduktorových soustav 6 Ω. Podle mých měření se přístroj podstatně neoteplí při zatížení 3 Ω ani při delším provozu při plném výkonu na mezi limitace.

Doplnění se obejde bez zásahu do přístroje, přídavný zesilovač je umístěn v samostatném pouzdře mimo přístroj.

Na obr. 2 je zapojení jednoho kanálu přídavného zesilovače. Druhý kanál je zapojen zcela shodně. V zapojení jsou použity integrované výkonové zesilovače A2030V. Jsou dováženy do prodejny TESLA z NDR. Oproti dříve často používaným integrovaným obvodům MDA2020 mají výhody především ve snadnější aplikaci (vzhledem k tvaru pouzdra a menšímu počtu vývodů) a v dostupnosti. Připevňují se na chladič pouze jedním šroubem M3 nebo M3,5, v tomto zapojení se nemusí od kostry izolovat a nevyžadují složitou kmitočtovou kompenzaci. Zapojení zesilovače vychází z doporučeného katalogového zapojení integrovaného obvodu.

Poznámky ke stavbě koncového stupně

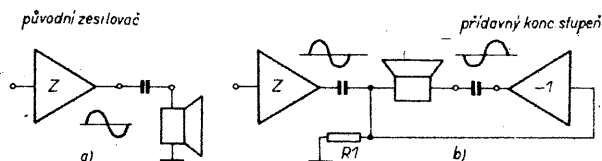
Oba kanály zesilovače jsou umístěny na desce s plošnými spoji (obr. 3). Nejprve do desky zapájíme pasívní součástky, integrované obvody zapájíme až po jejich umístění na chladič. Deska s plošnými spoji je umístěna i s chladičem v plastické skřínce K3,



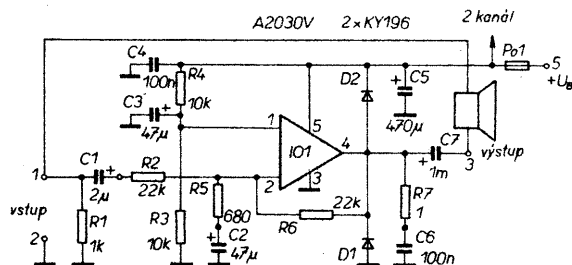
výrobce TESLA Karlín. Chladič integrovaných obvodů je na obr. 4. Napájecí napětí a vstupní signál jsou přivedeny do zesilovače samostatnými vodiči, pro výstup na reproduktory jsou použity konektory běžně používané pro tyto účely. Napájecí napětí je výhodné vést z přijímače nebo přehrávače až za spínačem napájecího napětí. Odpadne tak nutnost samostatného spínače pro přídavný koncový stupeň. Vyřeší se tím také odrušení, neboť filtrační tlumivka bývá zapojena před spínačem, případně umístěna i mimo přístroj. Před připojením koncového stupně k přijímači nebo k přehrávači je nutno se přesvědčit ohmetrem, který vývod z dvojice vodičů pro reproduktor je uzemněn — spojen s kostrou zařízení — a který je vývodem nf signálu. Podle toho se zesilovač propojí s přídavným koncovým stupněm.

Oživení zesilovače

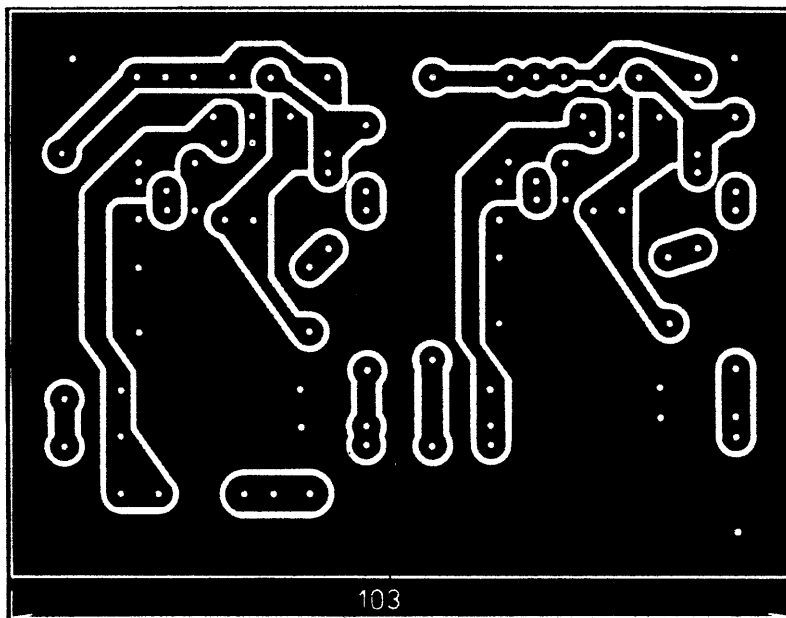
Oba kanály se oživují shodně a postupně. Před připojením napájecího napětí musí být koncové integrované obvody upevněny na chladiči! Integrované obvody jsou sice vybaveny elektronickou pojistkou, která při přehřátí zmenší proud koncových tranzistorů, ale jen na úroveň klidového proudu. Tento klidový proud však vytváří při jmenovitém napájecím napětí ztrátový výkon, který stačí ke zničení integrovaných obvodů! Pokud jsou integrované obvody řádně připevněny k chladiči, připojíme přes ampérmetr napájecí napětí 12 až 16 V. Odběr obou kanálů nesmí být větší než asi 120 mA. Obvykle bude asi 60 až 100 mA. Volt-



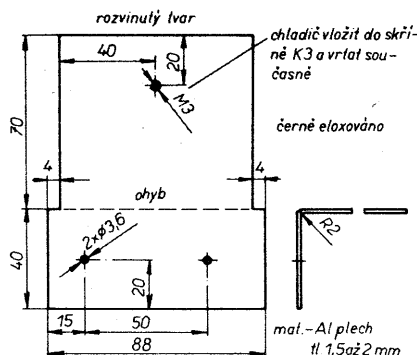
Obr. 1. Princip zapojení přídavného koncového stupně; a) původní zapojení, b) zapojení doplněné (R1 zajišťuje polarizaci výstupních kondenzátorů)



Obr. 2: Schéma zapojení jednoho kanálu zesilovače (indexy součástek druhého kanálu jsou o 10 větší)



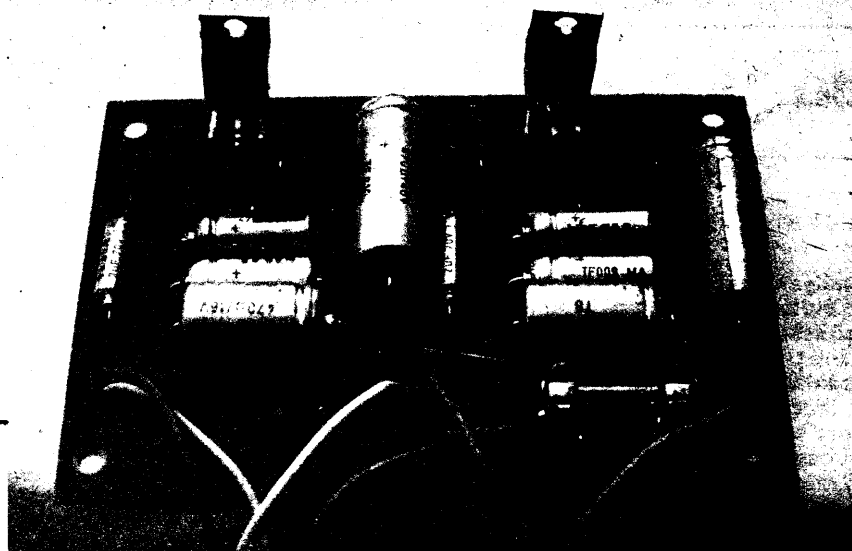
Obr. 3. Deska s plošnými spoji zesilovače (V 309)



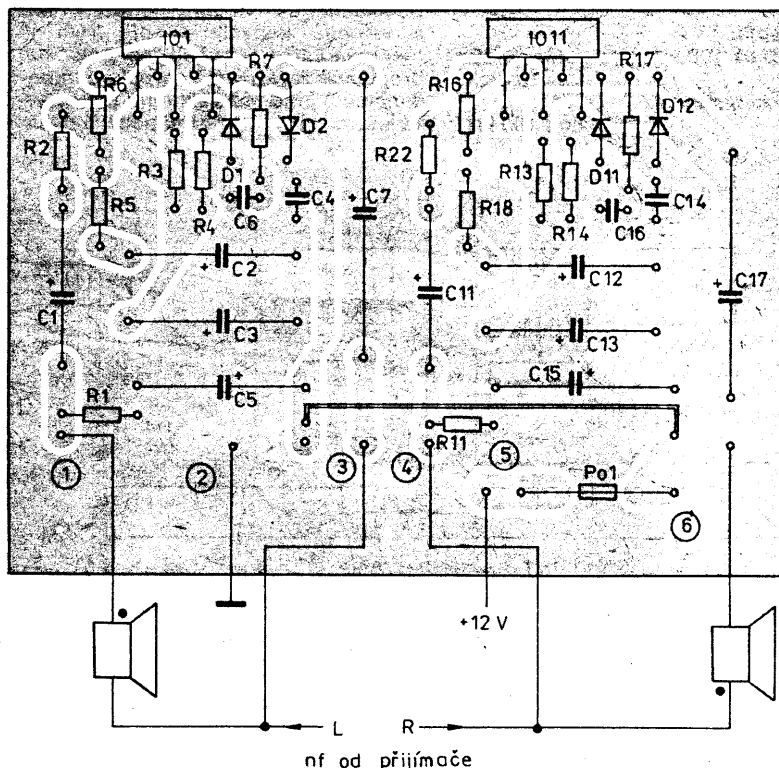
Obr. 4. Chladič integrovaných obvodů

metrem zkontrolujeme napětí na vývodu 4 IO (+C7), musí být rovno polovině napájecího napětí. Větší odchylka znamená, že rezistory R3 nebo R4 nemají shodný odpor, C3 má zvětšený svodový proud nebo je vadný IO.

Pokud je vše v pořádku, připojíme nf generátor na vstup zesilovače (na oba kanály současně), mezi záporný pól kondenzátoru C7 a zem zapojíme rezistor 3,3 Ω /10 W, napětí z nf generátoru nastavíme na 1 V/1 kHz a osciloskopem nebo nf milivoltmetrem změříme napětí na zatěžovacím rezistoru. Musí být shodné se vstupním napětím. Případný rozdíl opravíme změnou odporu rezistoru R2. Proladěním generátoru a změnou jeho výstupního napětí zkontrolujeme stabilitu při všech provozních režimech a symetrii omezení. Pokud je vše v pořádku, lze zesilovač vestavět do automobilu. Jeho umístění je dáno typem automobilu a uspořádáním přístrojové desky. Vhodné je umístění poblíž přijímače nebo přehrávače a spojení koster obou přístrojů v jednom bodě. Tak lze dosáhnout největší odolnosti proti rušení způsobenému úbytky na kostře automobilu.



Obr. 5. Osazená deska připravená k montáži do skříňky



Seznam součástek

Rezistory (TR 191, MLT 0,25)

R1, R11	1 k Ω
R2, R6	
R12, R16,	22 k Ω
R3, R4	
R13, R14	10 k Ω , 5 %
R5, R15	680 Ω
R7, R17	1 Ω (TR 221, MLT 0,5 nebo 2x TR 212 2,2 Ω paralelně)

Kondenzátory

C1, C11	2 μ F, TE 988
C2, C3, C12,	
C13	47 μ F, TF 009
C4, C14	100 nF, TK 783
C5, C15	470 μ F, TF 008
C6, C16	100 nF, TK 782
C7, C17	1000 μ F, TF 008

Polovodičové součástky

IO1, IO11	A2030V
D1, D2, D11,	
D12	KY196 (KY130/80)

Ostatní součástky

Po1 trubičková pojistka M 2,5 A/250 V
2x držák skleněné pojistky 7AA 653 12
2x konektor reproduktorový 6AF 582 28
skříňka K3-TESLA Karlín (8 Kčs v prodejnách TESLA)

ERA '87 — Uherské Hradiště

Ve dnech 9.—11. 10. 1987 se konala ve Sdruženém klubu pracujících v Uherském Hradišti krajská přehlídka amatérské radiotechniky a elektroniky ERA '87.

Na výstavě předvádělo výsledky práce svých členů 9 okresních organizací Svazarmu, celkem bylo do soutěže přihlášeno 195 exponátů. Velká většina byla na velmi dobré úrovni, mnohé měly vysloveně profesionální design a mohly by být vzorem pro podobné výrobky našeho elektrotechnického průmyslu. V tomto směru to byly zejména stereoezsilovač M. Bohatého z okresu Jihlava a crossover R. Kubička a F. Elfmarka z okresu Uherské Hradiště. Radioamatéry vysílající zaujal KV transceiver CW, SSB, který vystavoval ing. Jiří Picka, OK2PEM, z okresu Žďár nad Sázavou, a příznivce výpočetní techniky mikropočítač Jumbo Jet 48k Jaroslava Motáka z okresu Hodonín. Na všech vystavovaných exponátech bylo vidět snahu autorů po originálním řešení, i když mnohde byla omezena možnost dílenského opracování mechanických dílů. Všem autorům však patří díky za to, že ukázali široké veřejnosti, co vše lze dokázat i v amatérských podmínkách, pokud nechybí láska k oboru a píle.

Dále se na expozici ERA '87 podíleli i profesionální vystavovatelé: TESLA ELTOS, MESIT n. p. Uherské Hradiště, JZD Slušovice, METRA Blansko a Filmové laboratoře. Výpočetní službu zajišťoval AGRODAT, výpočetní středisko Veselí nad Moravou, jehož pracovník J. Novosad byl také autorem programového vybavení na mikropočítači ROBOTRON 1715.

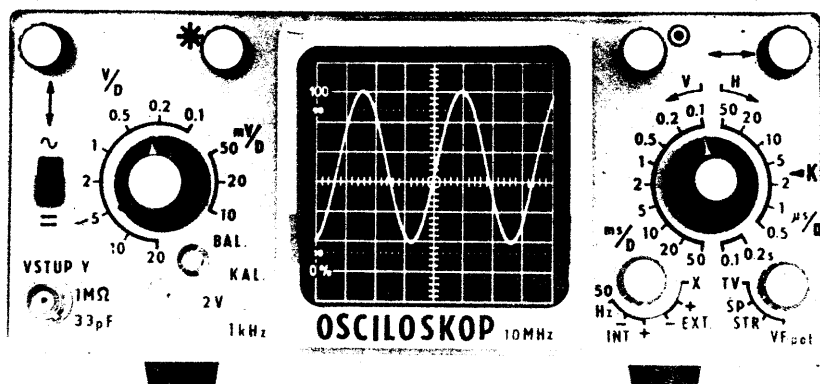
Během výstavy byly v provozu prodejní stánky TESLA ELTOS, DOSS Valašské Meziříčí a TESLA druhohojnostní prodejna z Rožnova pod Radhoštěm, jejíž provoz zajišťoval Slávek Sedláček, OK2AJ. Nemenší zájem než tyto stánky budilo i pracoviště, na němž si pod vedením zkušených odborníků z n. p. MESIT mohli návštěvníci prověřit své výrobky, a výpočetní centrum pro mládež, kde své znalosti z programování na osobních počítačích předváděli pionýři z kroužku výpočetní techniky při ODPM Uh. Hradiště.

Celkově lze hodnotit úroveň výstavy jako velmi dobrou, i když jak počet exponátů, tak i návštěvníků byl poněkud nižší než v loňském roce, ale to lze přičíst na vrub tomu, že v Uherském Hradišti byla tato výstava pořádána dvakrát po sobě. Největší účast byla poslední den, kdy byla organizována i burza elektroniky v městské tržnici.

Po celou dobu výstavy pracovala na převaděčích kolektivní stanice OK2KYD.

ing. Pavel Hruška, OK2PCN

MĚŘICÍ TECHNIKA



Osciloskop do 10 MHz

Rudolf Bečka

Koncepcia osciloskopu vychádza z malých prenosných osciloskopov svetových výrobcov meracej techniky vidaných často na brnenských veľtrhoch. Za hlavný cieľ pri stavbe osciloskopu (obr. 1) som si stanovil minimálne rozmery, dané hlavne rozmermi použitej obrazovky, jednoduchá modulová konštrukcia s jednou základnou doskou, do ktorej sa pomocou konektorov zasúvajú moduly, jednoduchá obsluha s minimálnym počtom ovládacích prvkov a možnosť televíznej synchronizácie. Od zadanej koncepcie som požadoval, aby z osciloskopu zmizla spleť drôtov a káblov, ktorú možno vidieť u nejednej nielen amatérskej konštrukcie.

Technické údaje

Zosilňovač Y

Šírka pásma: v polohe DC 0 až 10 MHz
pre pokles 3 dB,
v polohe AC 2 Hz až
10 MHz pre pokles 3 dB.
Citlivosť: 10 mV až 20 V/dielok
v kal. stupňoch 1 — 2 — 5.
Vstupná impedancia: 1 MΩ/33 pF.
Predĺženie nabežnej hrany: 35 ns.

Maximálne vstupné napätie:

pri striedavej väzbe 400 V,
pri jednosm. väzbe 300 V
(medzivrcholové).

Zosilňovač X

Šírka pásma: 0 až 100 kHz pre pokles 3 dB.
Citlivosť: 1 V/dielok.
Vstupná impedancia: cca 100 kΩ.

◀ Obr. 1. Pohľad na hotový osciloskop

Časová základňa

Rýchlosť časovej základne:
0,5 μs až 200 ms/dielok
v 18 kalibrovaných stupňoch
(1 — 2 — 5).

Plynulá zmena rýchlosti: 1:2.

Synchronizácia

Druh synchronizácie: INT. EXT. kladná
a záporná.
Citlivosť synchronizácie: Interná min.
0,5 dielku pri „STR“;
min. 1 dielok pri „SP“.

Amplitúdový kalibrátor

Výstupné napätie:

2 V (medzivrcholové),
kladná polarita.

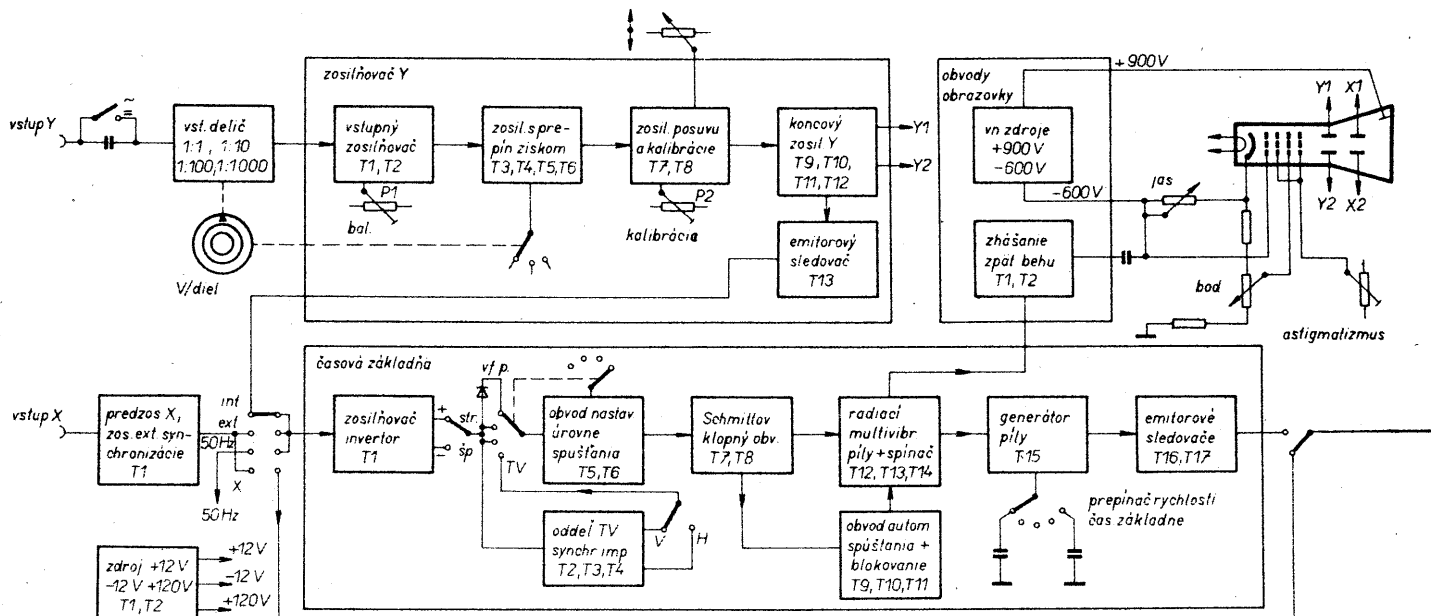
Kmitočet: 1 kHz.
Strieda: 1:1.

Všeobecné údaje

Obrazovka: B7S2.
Raster: 8 × 8 dielkov.
Rozmer dielku: 7,5 mm.
Napájanie: 220 V ± 10 %, 50 Hz.
Spotreba: 22 VA.
Rozmery: 210 × 90 × 300 mm.
Hmotnosť: 4 kg.

Popis zapojenia

Celkové elektrické riešenie osciloskopu možno sledovať na blokovej schéme (obr. 2). Meraný signál sa privádza na vstup vertikálneho zosilňovača „Vstup Y“. Tento signál je privedený cez prepínač druhu väzby na jedenáťkrokový vstupný delič, ktorý zaisťuje delenie meraného signálu v pomeroch 1:1, 1:10, 1:100 a 1:1000. Delič je navrhnutý tak, že vo všetkých polohách má vstupný odpor 1 MΩ a vstupnú kapacitu 33 pF. Tým je meraný objekt vo všetkých polohách prepínača zaťažovaný rovnakou impedanciou a je to tiež základná požiadavka k tomu, aby mohla byť použitá delia-



ca sonda s veľkou impedanciou. Z deliča postupuje meraný signál na vstupný zosilňovač osadený tranzistormi FET. Na jeden vstup diferenciálneho zosilňovača sa privádza vstupný signál a na druhý jednosmerné napätie z potenciometra „BAL“ slúžiace na jednosmerné vyváženie symetrického výstupu vstupného zosilňovača s tranzistorom FET.

Na vstupný zosilňovač naväzuje trojstupňový symetrický zosilňovač. Zosilnenie prvých dvoch stupňov (T3 až T6) je vstupným prepínačom menené v skokoch 1 — 2 — 5 a tak spolu so vstupným deličom sa získa jedenásť kalibrovaných stupňov vychyľovacej citlivosti. Tretí stupeň (T7, T8) pracuje ako symetrický zosilňovač s nastaviteľnou spätnou väzbou medzi emitormi tranzistorov. Stupeň spätnej väzby sa nastavuje potenciometrom P2. Týmto potenciometrom sa nastavuje celkový zisk vertikálneho zosilňovača, ním sa prevádza kalibrácia vertikálneho vychyľovania. Do emitorov tranzistorov T7, T8 sa súčasne privádza jednosmerné napätie z potenciometra s označením $\frac{1}{2}$. Tím sa posúva sledovaný priebeh vo vertikálnom smere. Za tranzistormi T7, T8 je zapojený koncový stupeň napájajúci vertikálne vychyľovacie dosky obrazovky. Koncový stupeň je zapojený ako symetrická kaskáda s tranzistormi T9 a T12. V emitorech tranzistorov T9, T10 je zařadená kmitočtová závislá záporná spätná väzba upravujúca prenosovú charakteristiku zosilňovača.

Pre potreby vnútornej synchronizácie je signál privedený na emitorový sledovač (T13) a z neho cez prepínač druhu synchronizácie na dosku časovej základne. Tento signál je privedený na zosilňovač pracujúci ako invertor. Z toho zosilňovača možno odobrať kladný alebo záporný signál a tým meniť polaritu synchronizácie. Z prepínača polaritu synchronizácie sa signál privádza cez prepínač druhu synchronizácie na obvod automatického nastavovania úrovne spúšťania. Tento obvod zaisťuje, že časová základňa bude spúšťaná v čase odpovedajúcom strednej alebo vrcholovej úrovni meraného signálu. Ak sa prepínač druhu synchronizácie prepne do polohy TV, zaradí sa do cesty oddeľovač TV synchronizačných impulzov. Na jeho výstupoch sa získajú riadkové, resp. snímkové synchronizačné impulzy. Voľba riadkových alebo snímkových synchronizačných impulzov sa prevádza súčasnne s prepínaním rýchlosti časovej základne. Od 0,5 μ s po 50 μ s na dielok je riadková a od 100 μ s k pomalším rýchlostiam je snímková synchronizácia. V poslednej polohe

prepínača synchronizácie „VF potl.“ sú potlačené v kmitočty. Tohto sa s výhodou využíva napr. pri sledovaní amplitúdovo modulovaných vln signálov ak sa vyžaduje synchronizácia pomocou modulačného kmitočtu.

Osciloskop má automatické nastavovanie úrovne spúšťania a tým odpadá prvok nastavovania úrovne. Ak napr. prepne prepínač do polohy „STR“, bude časová základňa spúšťaná v čase, ktorý odpovedá strednej hodnote striedavo viazaného signálu. Ak bude veľkosť sledovaného signálu menená od 0,5 dielku po rozkmit cez celé tienidlo obrazovky, bude obrázok stále zasynchronizovaný, tj. pri zmene signálu a i pri jednosmerných posuvoch hore i dolu bude obrázok stále zasynchronizovaný. Táto automatika veľmi uľahčuje prácu s osciloskopom — odpadá stále dostavovanie úrovne synchronizácie. Ak chceme, aby časová základňa bola spúšťaná pri spodnom okraji impulzu, prepne prepínač do polohy „SP“ a „INT —“. Ak chceme spúšťať pri vrchole signálu, použijú sa polohy „INT +“ a „SP“.

Za obvodom automatického nastavovania úrovne spúšťania nasleduje Schmittov kľopný obvod, ktorý vyrába impulzy s konštantnou nábežnou dobou a konštantnou amplitúdou. Tieto impulzy sú vedené na spúšťanie riadiaceho multivibrátora píly. Na vstup tohto multivibrátora sa ďalej privádzajú signály z obvodu automatického spúšťania a z blokovačieho obvodu. Ak súčet napätí privedený na vstup multivibrátora je dostatočne záporný, začne pracovať generátor píly a vyrobí pilové napätie. Kmitočť píly je závislý od polohy prepínača píly, ktorý prepína kondenzátory pripájané na tento generátor. Pri dosiahnutí určitej hodnoty výstupného napätia píly preklolí sa naspäť multivibrátor — napätie sa veľmi rýchlo vráti na počiatočnú hodnotu.

Generátor píly osadený tranzistorom T15 je zapojený ako zdroj konštantného prúdu. Nastaveným konštantným prúdom sa nabíja kondenzátor. Tento kondenzátor je prepínaný prepínačom rýchlosti časovej základne, čím sa mení skokove kmitočť časovej základne; jemná zmena sa prevádza zmenou konštantného prúdu. Pilové napätie je cez oddeľovacie emitorové sledovače privedené na koncový stupeň horizontálneho vychyľovania. Tento je zapojený ako diferenciálny zosilňovač. Na jeden vstup sa privádza pilové napätie časovej základne a na druhý jednosmerné napätie z potenciometra horizontálneho posuvu. Výstup zo zosilňovača je privedený na horizontálne vychyľovacie dosky obrazovky.

Na doske zosilňovača X je umiestnený i kalibrátor, ktorý vyrába pravouhlé kalibračné napätie 1 kHz slúžiace na kalibráciu citlivosti osciloskopu ako aj na nastavenie kompenzácie deliacej sondy.

Napätia potrebné pre správnu činnosť obrazovky sa získavajú násobením striedavého napätia z transformátora. Tieto násobiče sú umiestnené spolu s obvodom zhasňania spätneho behu na doske s označením „Obvody obrazovky“.

Napájacie napätia ± 12 V a ± 120 V dodáva doska zdroja. Napätie ± 120 V a ± 12 V sú jednoduchými stabilizátormi stabilizované. Napätie ± 12 V, ktoré po ďalšej filtrácii na základnej doske napája koncový stupeň zosilňovača, nie je stabilizované. Jeho kolísanie vplyvom siete nemá vplyv na citlivosť osciloskopu.

Zdroj pre napájanie horizontálneho koncového stupňa je umiestnený na doske zosilňovača X.

Jednotlivé obvody osciloskopu sú prevedené ako moduly, ktoré sa pomocou konektorov WK 180 25, dobre známych z televíznych prijímačov, zasúvajú do základnej dosky. Do tejto dosky sú zalísované kolíky, do ktorých sa zasúvajú jednotlivé moduly. Kľúčovacie kolíky zaisťujú nezámennosť dosiek.

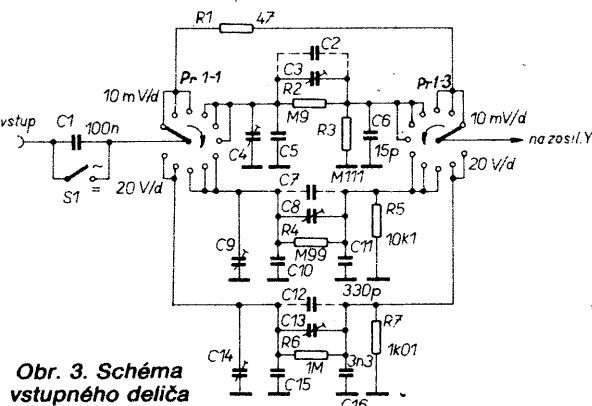
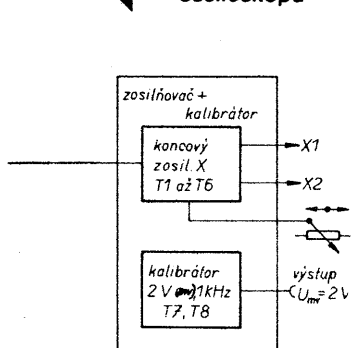
Vstupný delič

Schéma vstupného deliča je na obr. 3. Delič pozostáva z troch samostatných deliacich článkov, ktoré delia vstupný signál v pomere 1:10, 1:100, 1:1000. Delič 1:10 je tvorený rezistormi R2 a R3. Kondenzátory C2, C3 a C6 slúžia na kmitočtovú kompenzáciu. Kondenzátory C4, C5 slúžia na nastavenie vstupnej kapacity. Ako kondenzátory C3 a C4 sú použité trimre WK 701 09, ktoré majú veľkú výhodu v tom, že majú dostatočnú napäťovú pevnosť (krátkodobé 1200 V). Mnohé amatérske konštrukcie používajú na týchto pozíciách miniatúrne keramické trimre, ktoré majú malú napäťovú pevnosť (väčšinou 160 V). Tieto trimre sa ľahko zničia pri meraní napr. v TVP, kde sú omnoho väčšie napätia. Pri jednosmernej väzbe sú tieto kondenzátory namáhané o mnoho väčším napätím. Aj keď pri citlivosti 0,5 V/dielok je teoretická hodnota vstupného napätia malá, nemožno vylúčiť, že na vstup sa omylom privedie jednosmerné napätie (napr. 250 V, bežné v televíznych prijímačoch). Z podobného dôvodu sú i kondenzátory C2, C5, C7, C10, C12 a C15 typu TK 656, ktoré majú prevádzkové napätie až 500 V. Kondenzátor C3 (podobne i C8 a C13) slúži na vykompenzovanie deliča. Kondenzátor C4 (podobne i kondenzátory C9 a C14) slúži na nastavenie vstupnej kapacity. Nastavenie kompenzácie a vstupnej kapacity sa prevádza až po nastavení celého osciloskopu nasledovne:

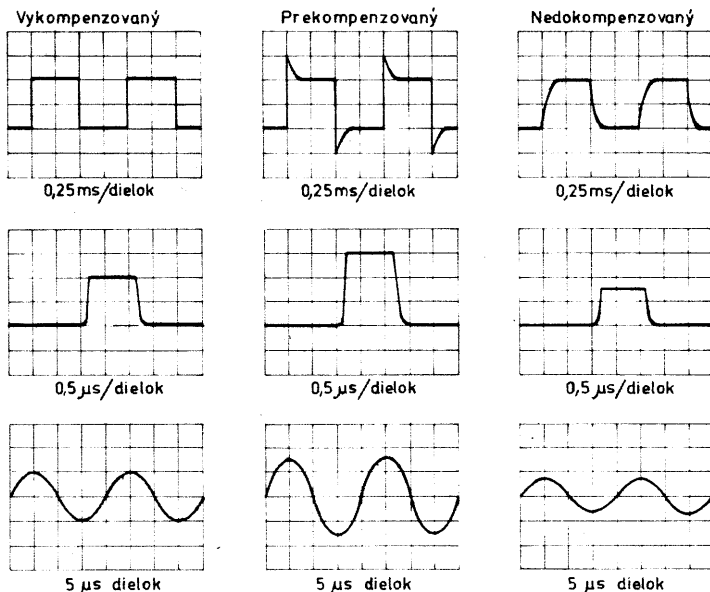
Prepínač Pr1 sa prepne do polohy 0,5 V/dielok. Na vstup Y sa privedie medzivrcholové napätie 2 V o frekvencii 1 kHz z generátora pravouhlých impulzov. Kondenzátorom C3 sa nastavi tak, aby na obrazovke bol priebeh správne vykompenzovaný — viď obr. 4. Takto sa nastaví i delič niektorým z trimrov C3, C8, resp. C13, použijú sa čiarkované vyznačené kondenzátory.

Po nastavení kompenzácie nastavíme vstupnú kapacitu. Môžeme ho previesť meračom kapacity alebo po-

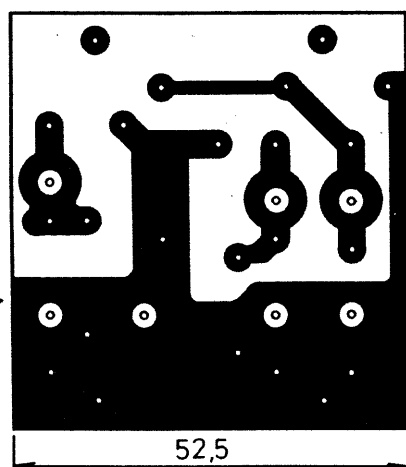
Obr. 2. Bloková schéma osciloskopu



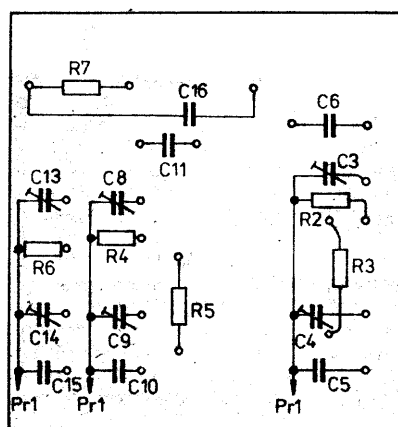
Obr. 3. Schéma vstupného deliča



Obr. 4. Ukážky správne a nesprávne vykompenzovaného vstupného deliča a chyby akých sa možno dopustiť pri meraní nevykompenzovaným deličom

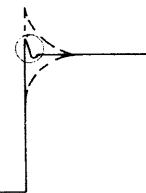


Obr. 5. Doska s plošnými spoji V310 a rozloženie súčiastok deliča



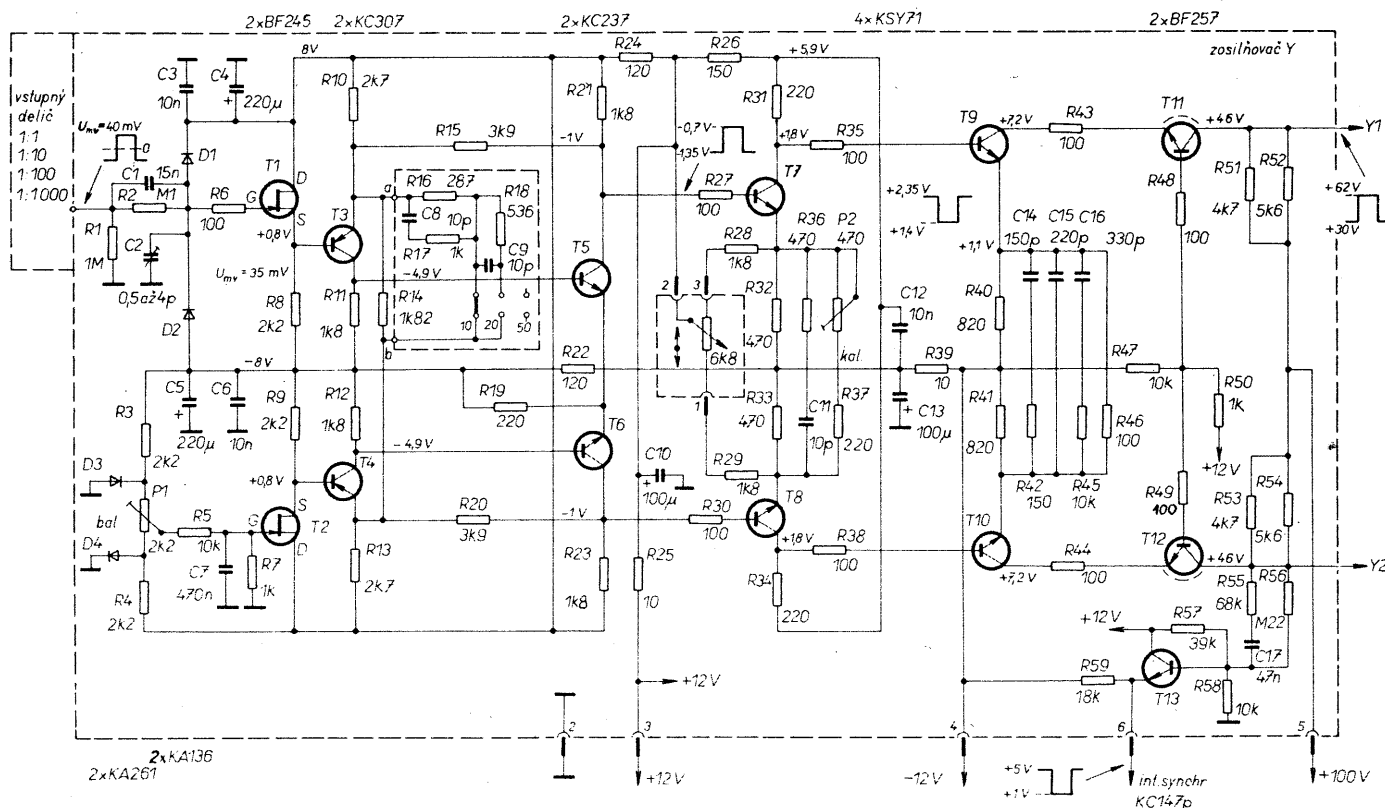
mocou deliacej sondy 1:10. Sondu vykompenzujeme na rozsahu 10 mV/dielok. Prepne prepínač do polohy 0,5 V/dielok. Kondenzátorom C4 nastavíme vykompenzovaný priebeh na obrazovke osciloskopu. V polohe 1 V/dielok nastavíme C9 a po prepnutí do polohy 10 V/dielok nastavíme kondenzátor C14. Nevýhodou tejto metódy je, že potrebujeme pomerne veľké pravouhlé napätie — minimálne 100 V. Delič však musíme správne vykompenzovať a nastaviť i vstupnú kapacitu, pretože bez tohto nastavenia možno sa pri meraní osciloskopom dopustiť veľkých chýb. Na obr. 4 sú uvedené príklady akých chýb sa možno dopustiť pri nevykompenzovanom deliči, ale i pri nenastavenej vstupnej kapacite v prípade použitia deliacej sondy 1:10. Keďže deliacu sondu kompenzujeme spravidla zabudovaným kalibrátorom na jednom rozsahu a ak by nebola nastavená vstupná kapacita, chovala by sa sonda v iných rozsahoch ako nevykompenzovaný delič.

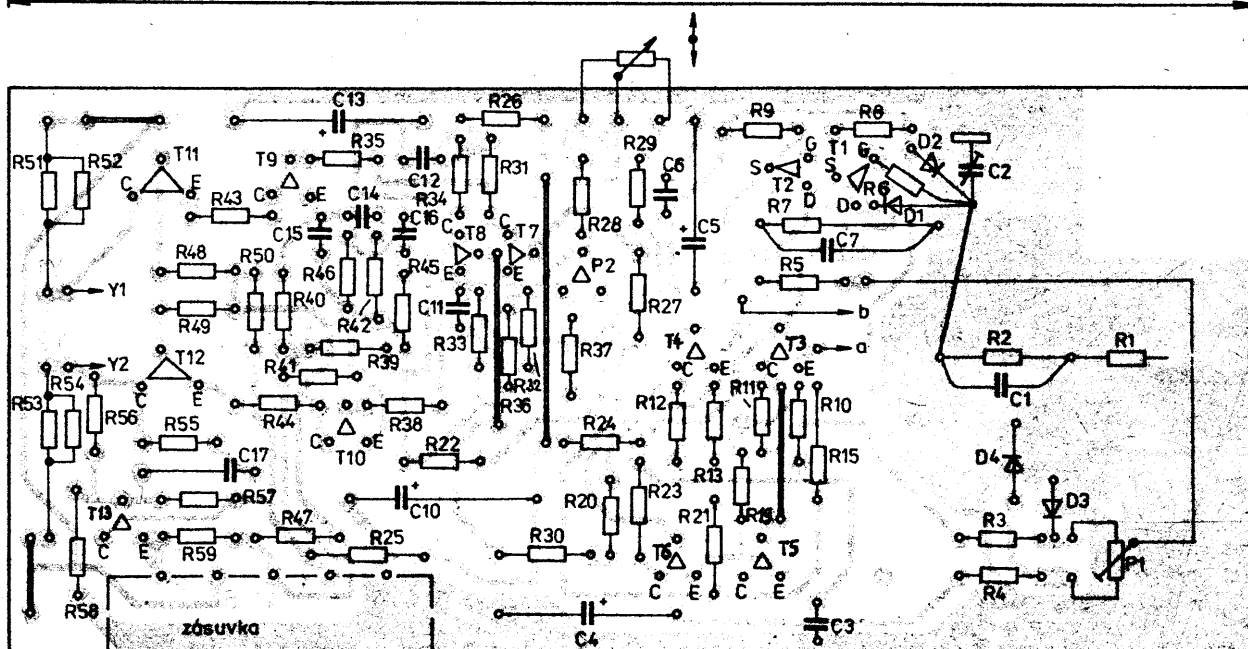
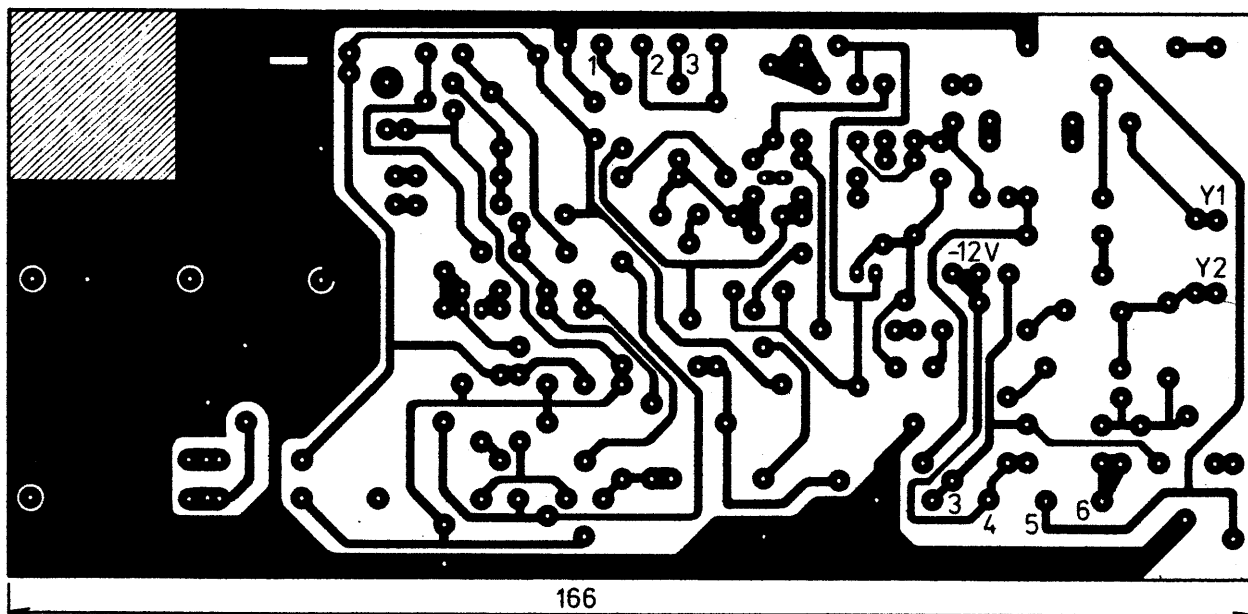
Po mechanickej stránke je delič spojený s doskou zosilňovača. Väčšina súčiastok je namontovaná na doske. Rozloženie súčiastok je na obr. 5. Tu treba pripomenúť, že na vstupný delič nie je vhodný hociaký materiál. Z dostupných materiálov je najvhod-



Obr. 6. Prekmity spôsobené nevhodným materiálom ako aj dlhými privodmi ku prepínaču. Čiarkovane je vyznačený rozsah regulácie kompenzačného kondenzátora

Obr. 7. Schéma zosilňovača Y. Js napätia sú bez vstupného signálu, horizontálna čiara v strede obrazovky. St napätia sú pri $u_{\text{vst}} = 40 \text{ mV}$ (šš), citlivosť 10 mV/d. V strede rastra je priebeh o veľkosti 4 dielky





Obr. 8. Doska s plošnými spojmi V311 a rozloženie súčiastok na doske zosilňovača Y. Súčiastky R2, C1 sú umiestnené na sklenených priechodkách typu WF 415 52 prispájkovaných po obvode ku fólii. Dlhšie vývody týchto priechodiek sú na strane súčiastok. Podobne i elektróda G tranzistora T1 je prispájkovaná ku sklenenej priechodke spolu s rezistorom R6, ktorého druhý koniec je prispájkovaný priamo na trimere C2. Na tento trimmer sa prispájkujú tiež diódy D1 a D2. Vyšrafovanú časť odrezať. Trimer C2 sa na dosku umiestňuje tak, že sa pod jeho maticu dá pájacie očko 4 mm. To sa prispájkuje do obdĺžnikového otvoru v doske. Trimer je rovnobežne s doskou zo strany súčiastok.

nejšie použiť modrý kuprextit typ SEP 0/35 TP 1242-G-MHS 057/77. Kondenzátory C2, C5 a rezistor R2 sú pripojené priamo na trimere C3, C4 a len ich druhé konce (kde je menšia impedancia voči zemi) sú pripojené na kuprextit. Podobne sú prevedené i deliče 1:100 a 1:1000. Týmto usporiadaním sa aspoň zčasti odstráni nevýhodné vlastnosti kuprextitu. Pro namontovaní deliča priamo na kuprextit prejavili by sa zlé vlastnosti použitého materiálu veľmi úzkymi prechodmi na sledovanom priebehu. Tieto prekmity nie je možné odstrániť kompenzáciou. Príklad takéhoto prekmity je na obr. 6, kde je čiarkovane znázornený vplyv kompenzačného kondenzátora, napr. C3 v deliči 1:10. Tieto parazitné prekmity môžu vzniknúť i nevhodným rozmiestnením súčiastok v deliči a dlhými spojmi k prepínaču. U profesionálnych osciloskopov kvôli zamedzeniu prekmity byvajú súčiastky deliča namontova-

né mnohokrát na teflonové základné dosky.

Ako prepínač je použitý typ WK 533 43. Tento treba pre potreby osciloskopu upraviť tak ako je uvedené v [2] alebo nasledovne:

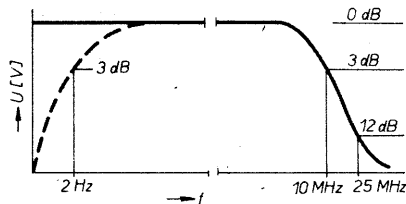
1. Prvý a tretí segment prepojiť podľa obr. 3. Segmenty počítame od osky prepínača.
2. Druhý a štvrtý segment po obvode prepojiť a uzemniť.
3. U piateho segmentu prepojíme prvú, štvrtú, siedmu a desiatu polohu, tj. prepojíme jednotky, desiatky a stovky. Prepojíme druhú, piatu, ôsmu a jedenástu polohu.
4. Uzemníme zadný kotúč prepínača.

Zosilňovač Y

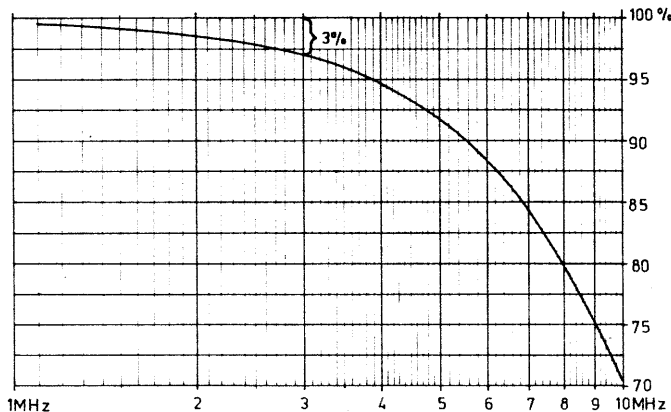
Elektrická schéma zosilňovača je na obr. 7 a rozloženie súčiastok na obr. 8. Zosilňovač je riešený ako symetrický jednosmerne viazaný zosilňovač s tran-

zistormi FET na vstupe. Meraný signál úrovňovo upravený vo vstupnom deliči je privedený na riadiacu elektródu tranzistora T1. Diódy D1 a D2 slúžia ako ochrana vstupu tranzistora FET. Kondenzátorom C2 sa nastavuje vstupná kapacita osciloskopu v polohe prepínača 1:1. Do druhého vstupu tranzistora FET sa privádza kompenzačné napätie z potenciometra P1 „BAL“. Týmto potenciometrom sa prevádza jednosmerné vyváženie zosilňovača Y.

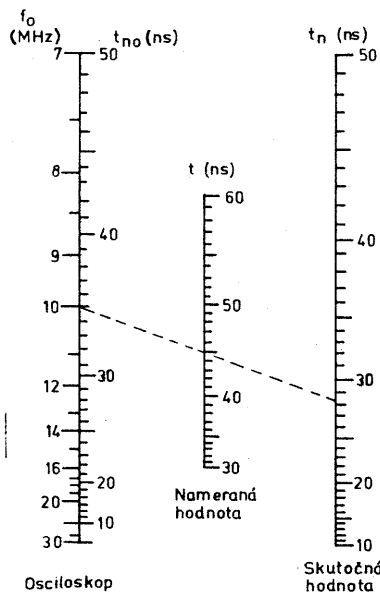
Za tranzistormi T1 a T2 je zapojený dvojstupňový symetrický zosilňovač, ktorého zisk je skokovo menený posledným segmentom prepínača vstupnej citlivosti. Zmena citlivosti sa prevádza zmenou zápornej spätnej väzby medzi emitorom tranzistorov T3 a T4. Pri nejmenšej citlivosti (polohy 50 mV/d, 500 mV/d a 5 V/d) je veľkosť spätnej väzby daná pevne zapojeným rezistorom R14. V polohách 20 mV/d, 200 mV/d, 2 V/d a 20 V/d je ku rezisto-



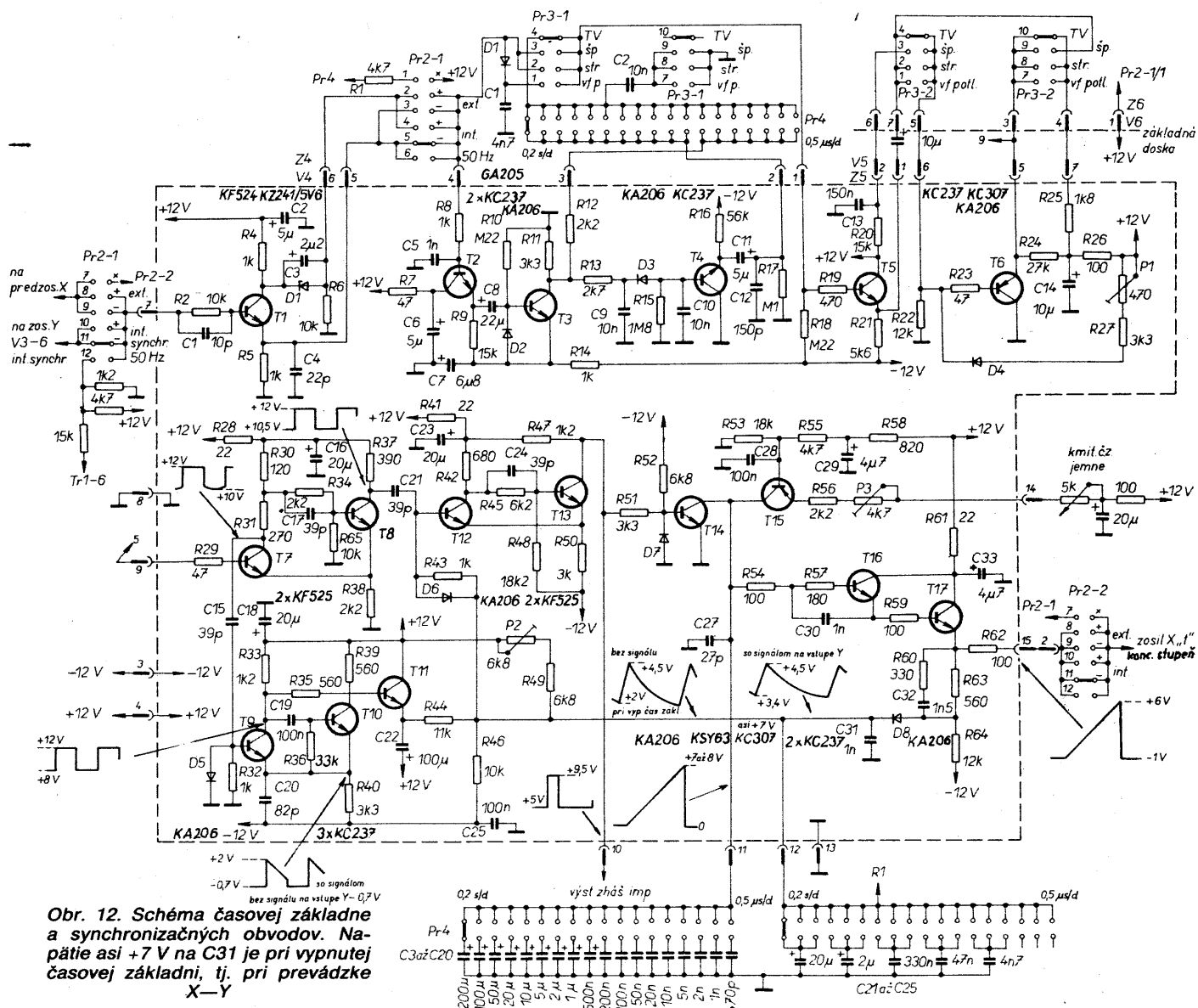
Obr. 9. Kmitočtová charakteristika zosilňovača Y



Obr. 10. Detailná časť kmitočtovej charakteristiky zosilňovača Y

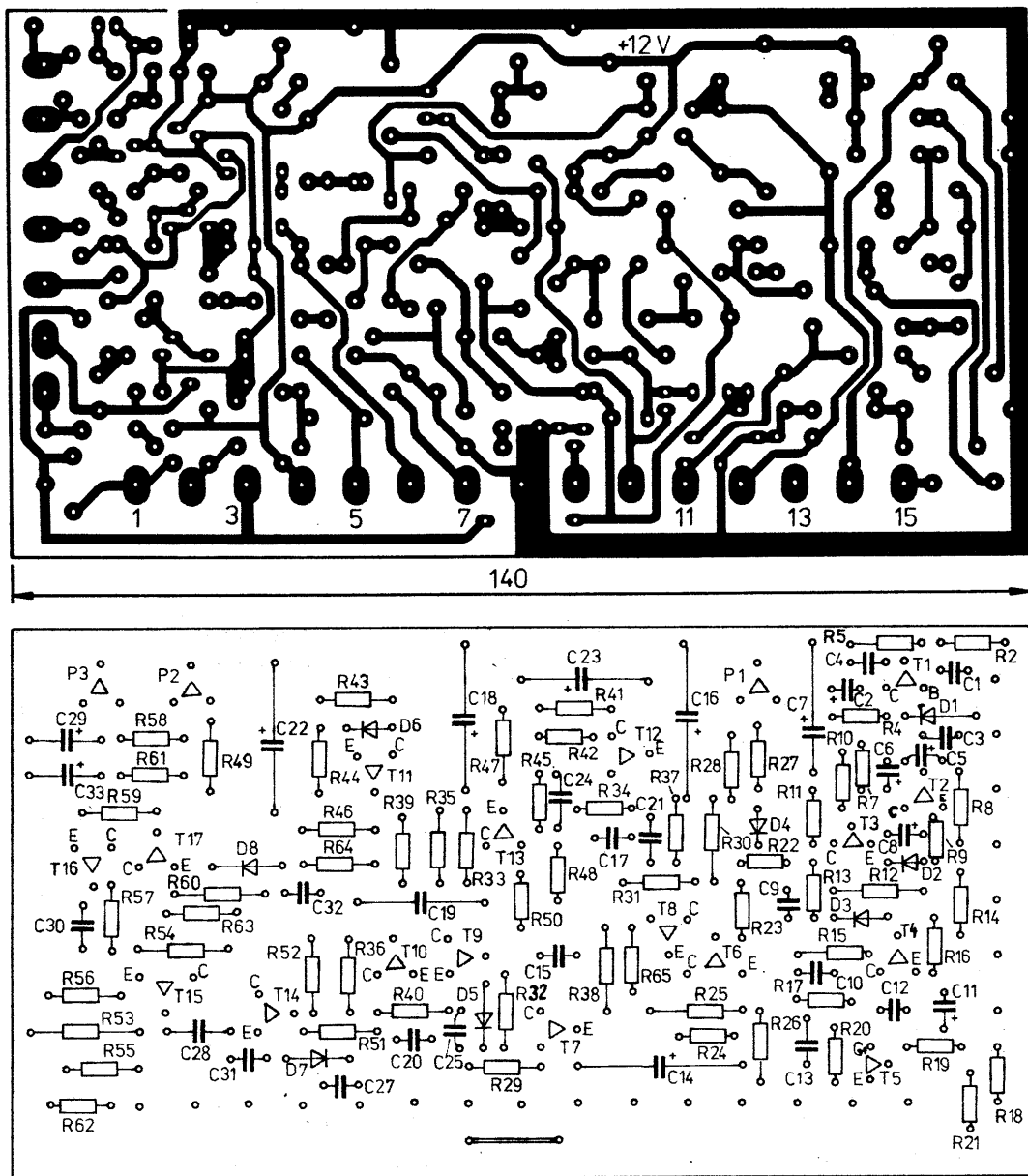


Obr. 11. Nomogram na určenie skutočnej nábežnej doby impulzu meraného osciloskopom. Čiarkovane je vyznačený príklad nameraného impulzu s popisovaným osciloskopom



Obr. 12. Schéma časovej základne a synchronizačných obvodov. Napätie asi +7 V na C31 je pri vypnutej časovej základni, tj. pri prevádzke X-Y

Obr. 13. Doska s plošnými spojmi V312 a rozloženie súčiastok časovej základne a synchronizačných obvodov. Rezistor R6 monto-
vať zo strany fólie



ru R14 zapojená sériová kombinácia rezistorov R16 a R18. Pri najväčšom zisku, tj. v polohách 10 mV/d, 100 mV/d, 1 V/d a 10 V/d je ku rezistoru R14 paralelne zapojený rezistor R16. Kondenzátory C8 a C9 a rezistor R17 upravujú kmitočtovú charakteristiku zosilňovača.

Za tranzistormi T5 a T6 nasleduje ďalší stupeň, ktorého zisk možno meniť potenciometrom P2. Týmto potenciometrom sa nastavuje celkový zisk zosilňovača a tým sa kalibruje citlivosť. Kondenzátor C11 a rezistor R36 upravujú kmitočtovú charakteristiku. Koncový stupeň je zapojený ako symetrická kaskáda. Medzi emitormi tranzistorov je zapojený korekčný obvod, ktorý upravuje kmitočtovú charakteristiku zosilňovača. Z kolektorov tranzistorov T11 a T12 sú napájané vertikálne vychyľovacie dosky obrazovky. Z kolektora T12 sa cez emitorový sledovač T13 odoberá napätie pre vnútornú synchronizáciu. Základné vlastnosti zesilovača ukazujú obr. 9 až 11.

Časová základňa

Schéma časovej základne a synchronizačných obvodov je na obr. 12, rozloženie súčiastok je na obr. 13. Synchronizácia časovej základne je

závislá od polohy prepínačov Pr2 a Pr3 (viď obr. 12). Môže byť vnútorná alebo vonkajšia a to kladná alebo záporná, reagujúca na strednú hodnotu striedavého signálu v polohe prepínača „STR“, na špičkovú hodnotu signálu v polohe „ŠP“, s potlačením v kmitočtoch alebo televízna. Televízna môže byť riadková alebo snímková.

Prepínačom Pr2 sa volí vnútorná alebo vonkajšia synchronizácia ako aj polarita synchronizácie. Synchronizačný signál sa privádza z prepínača Pr2-1 na inverter — tranzistor T1. V obvodoch kolektora a emitora tohto tranzistora sú rovnaké rezistory, takže signál na kolektore a emitore má rovnakú veľkosť, ale opačnú polaritu. Zenerová dióda D1 upravuje jednosmernú úroveň tak, aby bola rovnaká ako úroveň spúšťania z emitora. Z kolektora sa odoberá kladný a z emitora záporný synchronizačný signál. Tento signál je cez emitorový sledovač T5 privedený na tranzistor T6, ktorý podľa polohy prepínača Pr3 nastavuje úroveň spúšťania. V polohe „STR“ úroveň spúšťania odpovedá približne strednej hodnote striedavo viazaného signálu, v polohe „ŠP“ úroveň spúšťania odpovedá špičkovej hodnote signálu. V polohe TV je do cesty synchronizačného signálu zara-

dený oddelovač synchronizačnej zmesi (tranzistory T2 až T4). Podľa polohy prepínača rýchlosti časovej základne odoberajú sa vertikálne alebo horizontálne synchronizačné impulzy. V polohe „VF potl.“ je do cesty synchronizačného signálu zaraďený detektor D1, ktorý signál detekuje a tak sa na vstup synchronizácie privádza len detekovaný nf signál.

Synchronizačný signál je privedený do báze T7. Tranzistory T7 a T8 tvoria Schmittov klopný obvod, ktorý vyrába impulzy s konštantnou nábehovou dobou a konštantnou amplitúdou. Z kolektora T8 sa cez kondenzátor C21 odoberajú impulzy na spúšťanie riadiaceho multivibrátora píly. Na vstup tohto multivibrátora sa ďalej privádzajú signály z obvodu automatického spúšťania a z blokovacieho obvodu. Ak súčet napätí privedený na vstup multivibrátora je dostatočne záporný, začne pracovať generátor píly a vytvorí pilovité napätie. Kmitočet píly je závislý od polohy prepínača rýchlosti časovej základne, ktorý prepína kondenzátory pripájané z kolektora T15 na „zem“. Pri určitej hodnote výstupného napätia píly preklopí sa naspäť riadiaci multivibrátor — napätie sa vráti na počiatočnú hodnotu. Tranzistor T14 bude otvorený do saturácie, čím sa skratuje konden-

zátor generátora píly a napätie na ňom okamžite klesne na nulu. Riadiaci multivibrátor je na určitý čas, ktorý je daný blokovacím obvodom, držaný v kľudovej polohe. Po tomto čase sa multivibrátor najbližším spúšťacím impulzom znovu preklolí, čím sa uzavrie spínací tranzistor T14 a kondenzátor časovej základne sa začne nabíjať konštantným prúdom cez tranzistor T15 — vyrobí sa ďalšia píla. Takéto zapojenie sa nazýva spúšťaná časová základňa. Ak v priebehu asi 0,5 s nepríde na vstup žiaden synchronizačný impulz (tj. ak sa na vstup osciloskopu neprivádza žiaden signál), začne pracovať automatické spúšťanie — tranzistory T9 až T11. Toto zapojenie nastaviť vstup riadiaceho multivibrátora píly tak, že tento je pripravený na prevádzku. Vytvorí sa píla, po skončení ktorej sa riadiaci multivibrátor vráti späť do východzej polohy. Toto sa opakuje dovtedy, kým nepríde na vstup synchronizačný impulz. Obvod pracuje ako voľnobežná časová základňa.

Ako vnútorná časová základňa sa používa generátor píly, ktorý je tvorený zdrojom konštantného prúdu a kondenzátormi C3 až C20, ktoré sú umiestnené priamo na prepínači rýchlosti časovej základne. Tranzistor T15 je zapojený ako zdroj konštantného prúdu. Rýchlosť stúpania napätia píly, ktorá určuje časové merítko, je nepriamo úmerná kapacite kondenzátora a priamo úmerná prúdu tranzistorom T15. Veľkosť nabíjacieho prúdu možno meniť potenciometrom P3 (kalibrácia časovej základne) a potenciometrom P4 (časová základňa jemne). Potenciometer P4 je umiestnený na prepínači Pr4 a tvorí s ním jeden konštrukčný celok.

Napätie na kondenzátore časovej základne sa lineárne zväčšuje až do určitej hodnoty, kedy sa otvorí tranzistor T14 a kondenzátor sa rýchlo vybije. Otváranie tranzistora T14 je ovládané riadiacim multivibrátorom píly. Píla sa vytvorí vtedy, keď riadiaci multivibrátor sa dostane do stavu, v ktorom je T12 zatvorený a T13 otvorený. Napätie píly sa privádza na emitorové sledovače T16, T17, ktoré sú zapojené v kaskáde. Napätie z emitorových sledovačov sa privádza na blokovací obvod ako aj na špičku 15 zásuvky, z ktorej sa cez prepínač Pre-2 privádza na koncový horizontálny zosilňovač. Riadiaci multivibrátor (T12, T13), ktorého vstupná úroveň môže byť nastavená potenciometrom P2, je riadený nasledovne:

1. Spúšťacími impulzami so Schmittovým klopným obvodom T7, T8, tvarovanými derivačným obvodom C21, R43 a D6.

2. Blokovacími signálmi.

3. Jednosmernou hodnotou napätia z automatiky.

Záverný signál dostáva riadiaci multivibrátor píly do stavu, v ktorom je spínač T14 otvorený. V tomto stave ostane dovtedy, kým nepríde ďalší spúšťací impulz.

Výstupné napätie píly sa cez rezistory R60, R63 kondenzátor C32 a diódu D8 privádza na kondenzátor C31. Pri pomalších rýchlostiach sú ku kondenzátoru C31 prepínačom časovej základne pripojované ďalšie kondenzátory C21 až C25 umiestnené na prepínači Pr4. Napätie na C31 narastá ako napätie píly. Pri spätnom behu zabraňuje dióda D8 vybíjanie kondenzátora. Napätie na

kondenzátore klesá s časovou konštantou RC , ktorá je dostatočne veľká, aby napätie na kondenzátore nekleslo na nulu. Pri použití vonkajšieho vstupu X je generátor píly zablokovaný kladným napätím privedeným cez rezistor R1 a prepínač Pr2-1.

Tranzistory T9 a T10 tvoria monostabilný multivibrátor, ktorý je spúšťaný impulzom odoberaným z kolektora T1 a derivovaný členom R32, C15. Multivibrátor T9, T10 vyrába pravouhlé napätie, ktoré cez emitorový sledovač T11 nabíja kondenzátor C22. Toto napätie sa cez rezistor R44 privádza na riadiaci multivibrátor píly. Pri neprítomnosti spúšťacích impulzov prestane multivibrátor T9, T10 kmitať a tým sa zmenší asi za 0,5 s napätie na kondenzátore C22 na cca 7,5 V, takže riadiaci multivibrátor začne voľne kmitať. Toto trvá dovtedy, kým nepríde na vstup spúšťací impulz, vytvorený zo signálu privedeného na zosilňovač Y, resp. z externého synchronizačného vstupu.

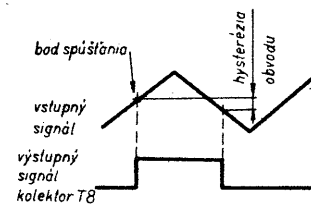
Použitý Schmittov klopný obvod pracujúci ako tvarovač impulzov (tranzistory T7, T8) spúšťa riadiaci multivibrátor píly a zapojenie automatického spúšťania cez príslušné derivačné členy. Na obr. 14 je znázornený spôsob preklápania Schmittovho klopného obvodu pri kladnej synchronizácii, na obr. 15 pri zápornej synchronizácii. Z obrázkov vidno, že vstupný signál musí prejsť obe hranice hysteréznej medzery, aby sa vytvoril spúšťací impulz. Pomer medzi hodnotou signálu a polohou tejto hysteréznej medzery (resp. bodom spúšťania) je závislý od polohy prepínača Pr3:

1. „STR“. V tejto polohe je stredná hodnota striedavého signálu v blízkosti hysteréznej medzery. Spúšťanie sa tu uskutočňuje v blízkosti prechodu signálu nulovou hodnotou — viď obr. 14, 15. V tejto polohe je špičková hodnota signálu omnoho väčšia ako je hysterezia obvodu. Tranzistory T5 a T6 pracujú ako emitorové sledovače.

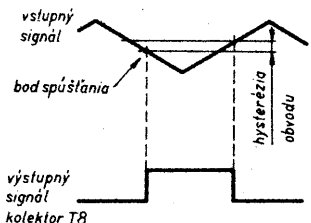
2. „ŠP“. V tejto polohe sa uskutočňuje nastavenie úrovne striedavo viazaného signálu tak, že spúšťanie sa prevádza v špičkách signálu — obr. 16 pre kladné a obr. 17 pre záporné signály. Musí však tu byť splnená požiadavka, aby striedavý signál mal dostatočne väčšiu hodnotu ako hysterezná medzera. Nastavenie úrovne sa prevádza pomocou kondenzátora zapojeného v obvode emitora T5 a tranzistora T6, ktorý teraz pracuje ako dióda.

3. „TV“. V tejto polohe prepínača sa signál z invertora T1 privádza na oddelovač synchronizačných impulzov. Tranzistory T2 a T3 pracujú ako oddelovač synchronizačných impulzov, pričom z kolektora tranzistora T3 sa odoberá synchronizačná zmes. Cez rezistor R12 sa privádzajú impulzy pre riadkovú synchronizáciu. Cez dolnú priepusť R13, C9 sa privádza zmes na obrazový oddelovač synchronizačných impulzov — tranzistor T4. Z kolektora T4 sa odoberajú obrazové synchronizačné impulzy 50 Hz. Tieto impulzy sa privádzajú na synchronizáciu časovej základne. Prepínanie riadkovej a obrazovej synchronizácie sa prevádza s prepínaním rýchlosti časovej základne.

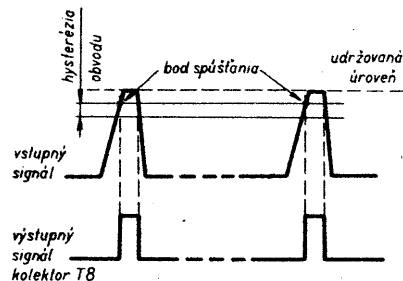
4. „VF potí“. V tejto polohe je synchronizačný signál najprv detektorom D1 (pri Pr3) detekovaný a potom spracovaný ako v polohe „STR“. Tejto



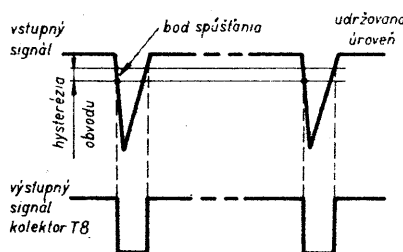
Obr. 14. Vytvorenie spúšťacieho impulzu v polohe „STR“ a v polohe synchronizácie +



Obr. 15. Vytvorenie spúšťacieho impulzu v polohe „STR“ a v polohe synchronizácie -



Obr. 16. Vytvorenie spúšťacieho impulzu v polohe „ŠP“ pre kladný vstupný signál



Obr. 17. Vytvorenie spúšťacieho impulzu v polohe „ŠP“ pre záporný vstupný signál

polohy sa používa pri sledovaní amplitúdovo modulovaných vf signálov vtedy, keď chceme, aby obrázok bol zasynchronizovaný modulačným napätím, pri sledovaní brumov na vf signáloch a podobne.

Pri nastavovaní časovej základne sa na vstup Y osciloskopu privedie nf napätie o kmitočte cca 1 kHz takej veľkosti, aby znázornený priebeh na obrazovke mal veľkosť 3 až 5 dielkov. Prepínač Pr3 sa prepne do polohy „STR“. Potenciometrom P1 na doske časovej základne sa nastaviť napätie na kolektore tranzistora T7 tak, aby obdĺžnikový priebeh mal striedu 1:1.

Osciloskop s deliacou sondou 1:10 sa pripojí na vývod Z-12 dosky časovej základne. Na vstup Y sa privádza napätie ako je uvedené vyššie. Potenciometrom P2 na doske časovej základne sa nastaviť priebeh vyznačený na

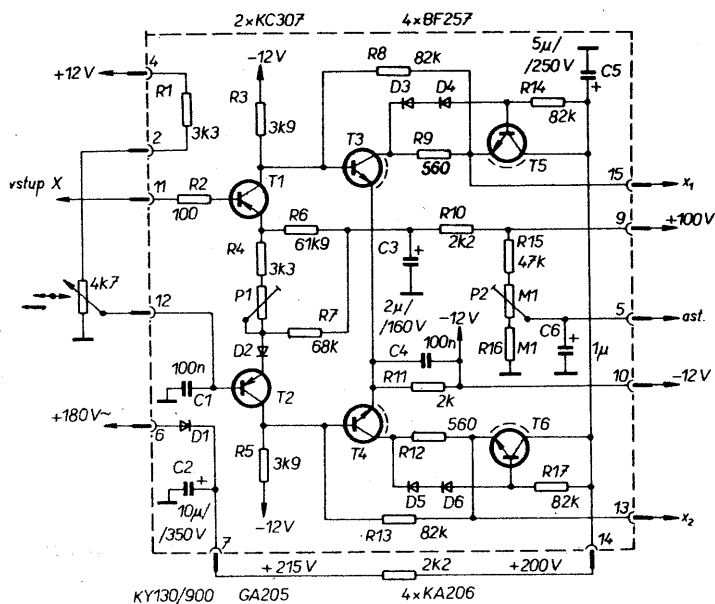
schéma. Na vstup osciloskopu sa priviedie napätie z kalibrátora, ktorého kmitočet sme nastavili čítačom a striedu pomocou osciloskopu na 1:1. Prepínač Pr4 sa prepne do polohy „0,1 ms/d“. Potenciometer „KMITOČET Č. Z. JEMNE“ sa dá do pravej krajnej polohy. Potenciometerom P3 na doske časovej základne sa nastaví šírka znázorneného priebehu na 5 dielkov.

Zosilňovač X

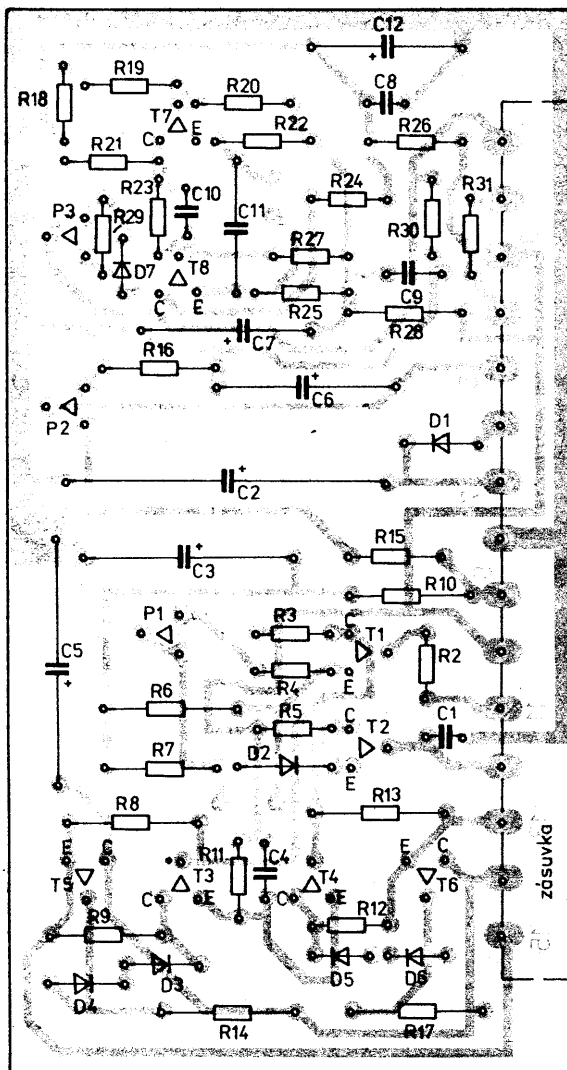
Schéma zosilňovača X je na obr. 18. Rozloženie súčiastok zosilňovača (a kalibrátora) je na obr. 19. Zosilňovač je riešený ako symetrický jednosmerne viazaný diferenciálny zosilňovač. Na jeden vstup (báza T1) sa privádza napätie pily alebo napätie z predzosilňovača vstupu X. Na druhý vstup sa privádza jednosmerné napätie z potenciometra horizontálneho posuvu. Tranzistory T1 a T2 sú zapojené ako zosilňovače so spätnou väzbou medzi emitorami. Veľkosť spätnej väzby sa nastavuje potenciometerom P1 a tým sa nastavuje citlivosť horizontálneho zo-

silňovača. Za tranzistormi T1 a T2 je zapojená symetrická kaskáda osadená tranzistormi T3 až T6, ktorá dodáva dostatočné napätie potrebné pre pomerne málo citlivé horizontálne vychyľovacie dosky obrazovky. Napájacie napätie pre koncové tranzistory sa získa jednocestným usmernením napätia z Tr1 diódou D1. Na doske je tiež umiestnený potenciometer P2 slúžiaci na nastavenie astigmatizmu obrazovky. Predzosilňovač pre externý vstup

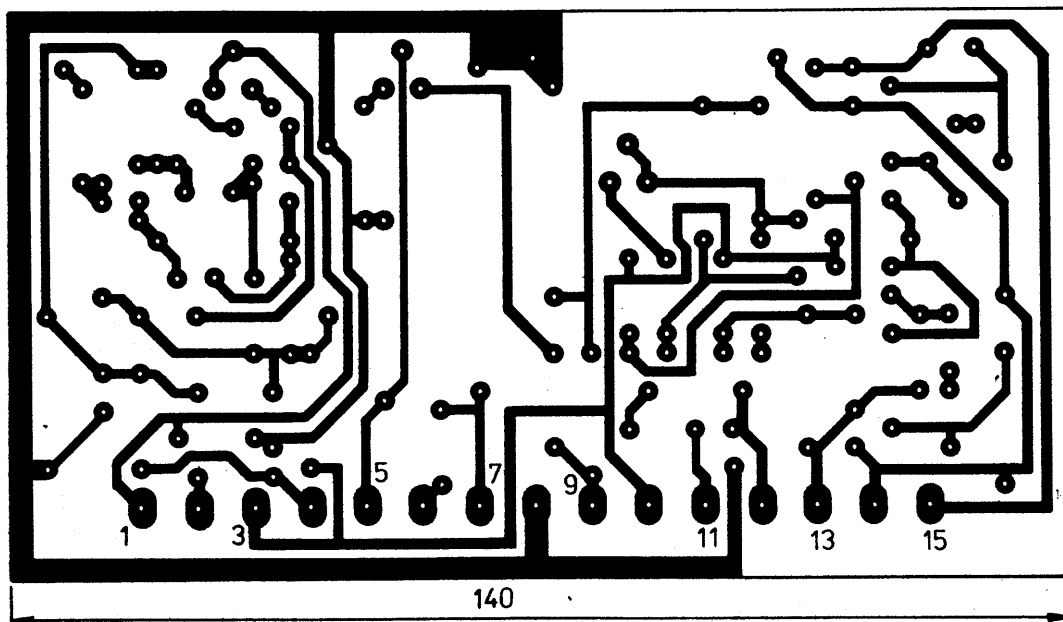
X slúžiaci tiež aj pre externú synchronizáciu je na obr. 20, osadená doska na obr. 21. Napätie z konektora externého vstupu X, ktorý je umiestnený na zadnom paneli sa privádza cez rezistor R1 na potenciometer P1, ktorým sa reguluje citlivosť vstupu X alebo citlivosť externej synchronizácie. Napätie z P1 sa privádza na bázu T1, ktorý pracuje ako emitorový sledovač. Výstupné napätie sa odoberá z emitora T1.



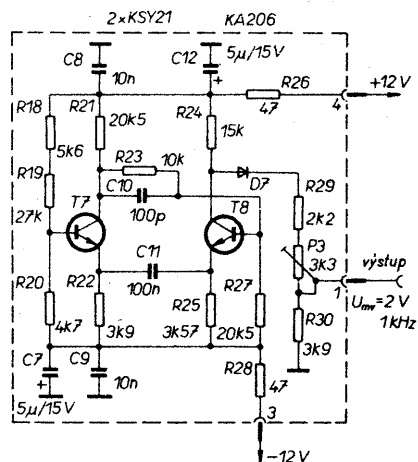
Obr. 18. Schéma zosilňovača X



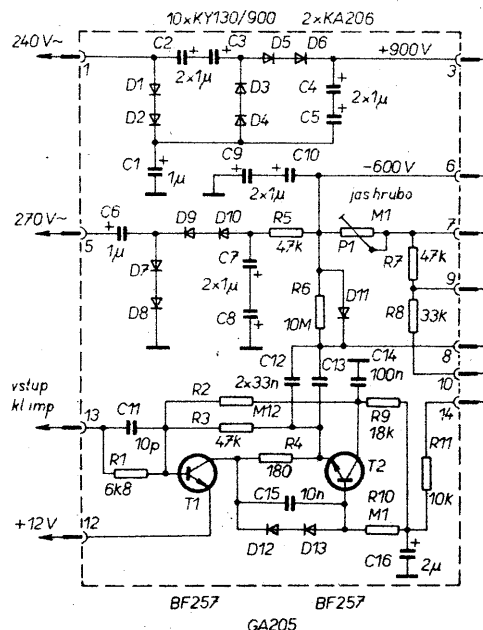
Obr. 19. Doska s plošnými spojmi V313 a rozloženie súčiastok zosilňovača X a kalibrátora



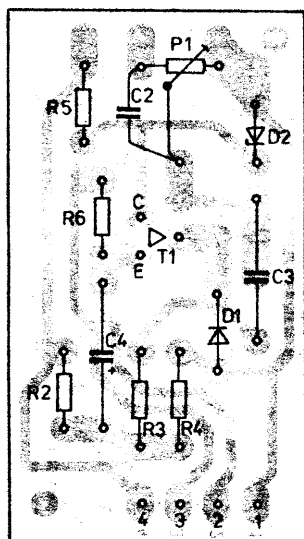
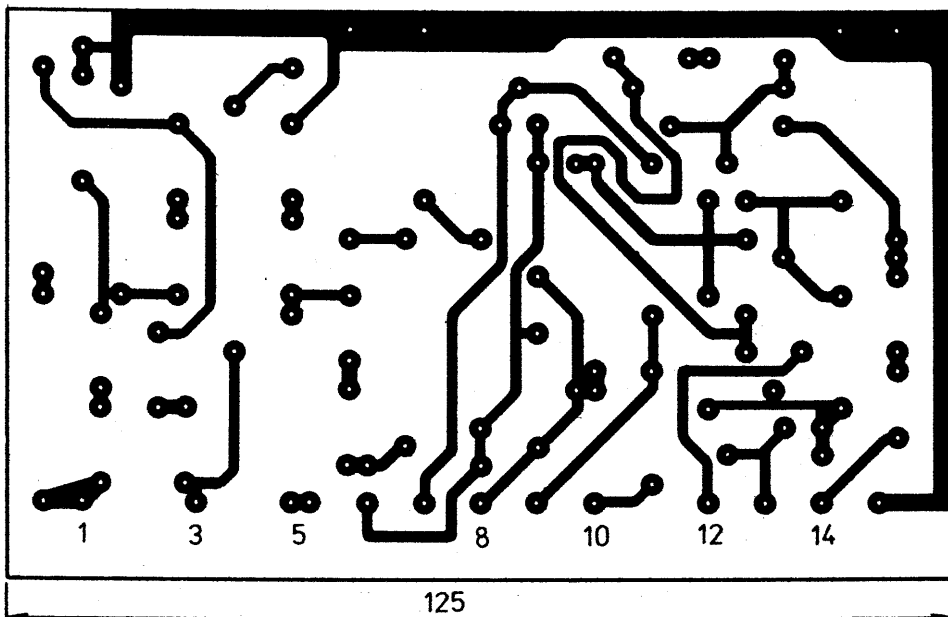
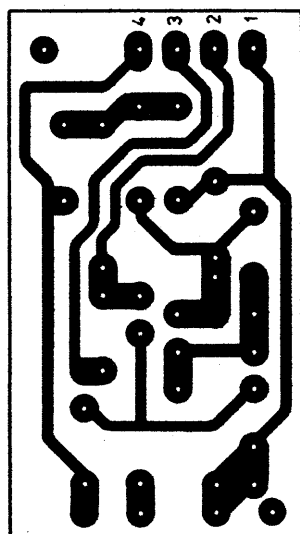
Kalibrátor je osadený tranzistormi T7 a T8, ktoré pracujú ako astabilný multivibrátor vyrábajúci kmitočet 1 kHz. Ak je kmitočet vyšší ako 1 kHz, možno ho upraviť pridaním kondenzátora ku C11 (na doske sú k tomuto účelu otvory). Ak je kmitočet menší



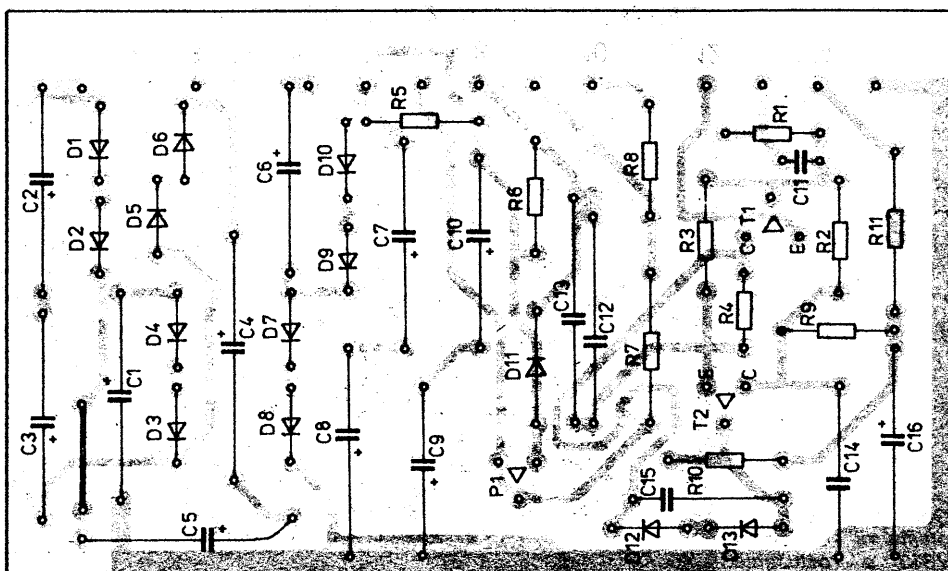
Obr. 22. Schéma kalibrátora



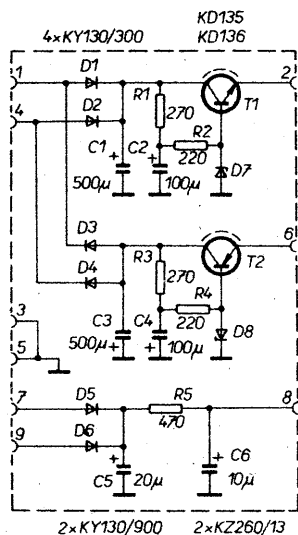
Obr. 23. Schéma obvodov obrazovky



**Obr. 21. Doska V314
s plošnými spojami
a rozloženie súčiastok
horizontálneho predzosilňovača**



Obr. 24. Doska s plošnými spojmi V315 a rozloženie súčiastok obvodov obrazovky



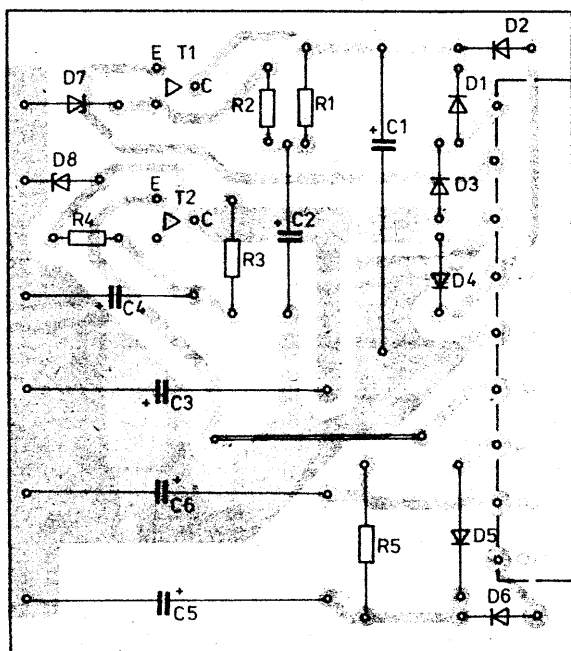
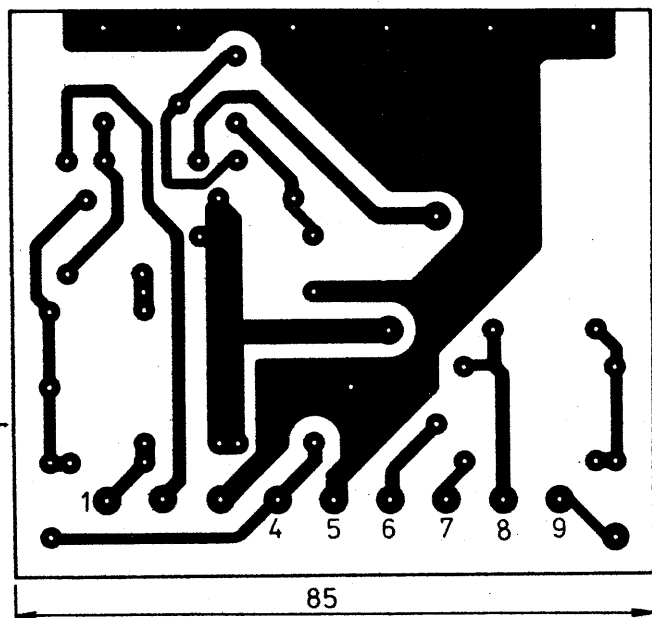
Obr. 25. Schéma zdrojov ± 12 V a zdroja $+120$ V

upraví sa výmenou kondenzátora C11 alebo zmenou rezistorov R22 a R25. Rezistormi R18, R19 sa upravuje strieda tak, aby bola presne 1:1. Ak je strieda presne 1:1, môže sa výstupné napätie menené potenciometrom P3 merať jednosmerným číslicovým voltmetrom. Ak tento voltmeter ukazuje 1 V a strieda je presne 1:1 je skutočné výstupné napätie (medzivrcholové) 2 V. Takto možno omnoho presnejšie nastaviť výstupné napätie ako pri nastavovaní osciloskopom.

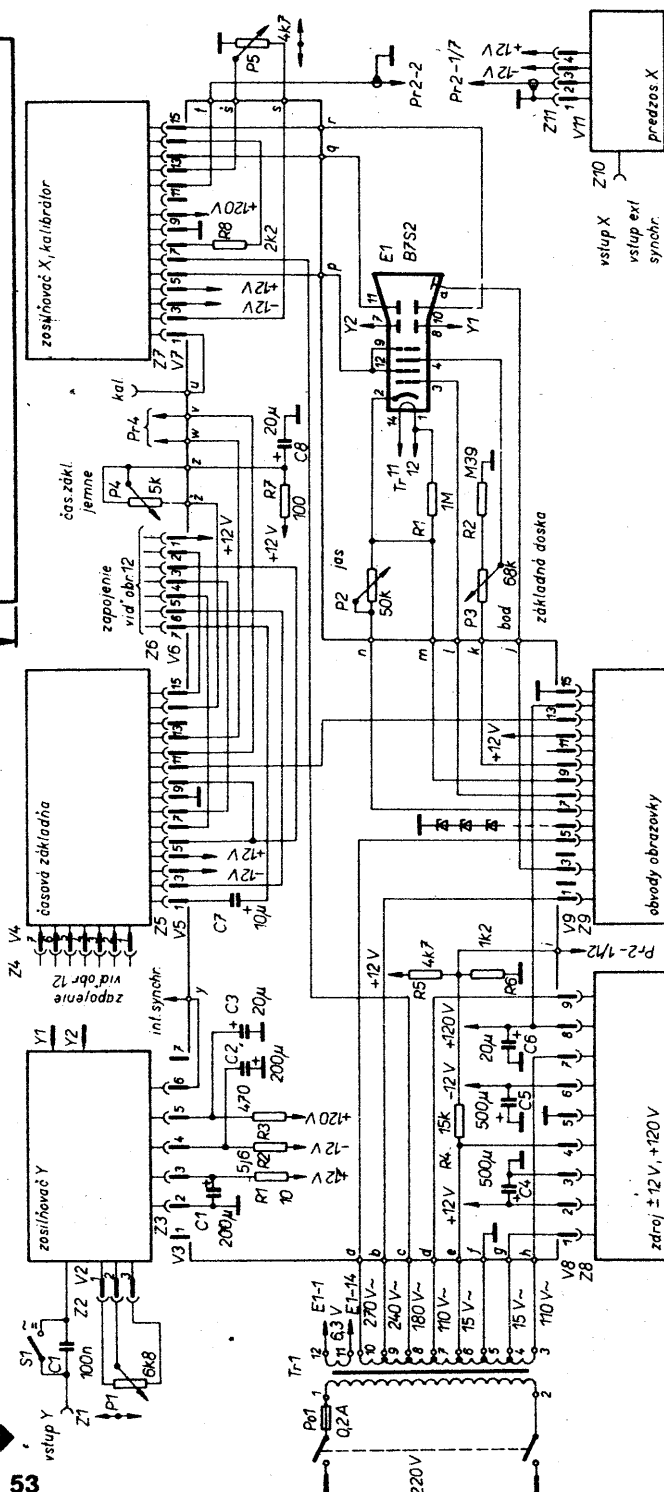
Obvody obrazovky

Obvody obrazovky sú z konštrukčného hľadiska rozdelené na prvky umiestnené na prednom paneli — potenciometre „JAS“ a „BOD“, na

doske zosilňovača X — potenciometer „ASTIGMATIZMUS“, a na doske s označením „Obvody obrazovky“ (schéma je na obr. 23, osadená doska na obr. 24). Kladné napätie pre anódu obrazovky dodáva zdrojovač — diódy D1 až D6 a kondenzátory C1 až C5. Záporné napätie pre katódu obrazovky sa získava zdvojovačom — diódy D7 až D10 a kondenzátory C6 až C8. Odpor R5 s kondenzátormi C9, C10 zlepšuje filtráciu tohto napätia. Na vývod 6 sú na základnej doske zapojené stabilizačné Zenerové diódy. Ak sa nám nepodari získať takéto diódy so Zenerovým napätím 200 V, môžeme použiť na stabilizáciu miniaturné dútnavky, varistor, ktorý sa v minulosti používal v televíznych prijímačoch na stabilizáciu horizontálneho rozmeru alebo vôbec nepoužiť stabilizáciu tohto napätia.



Obr. 26. Doska s plošnými spojmi zdrojov V316 a rozloženie súčiastok



Obr. 27. Schéma základnej dosky

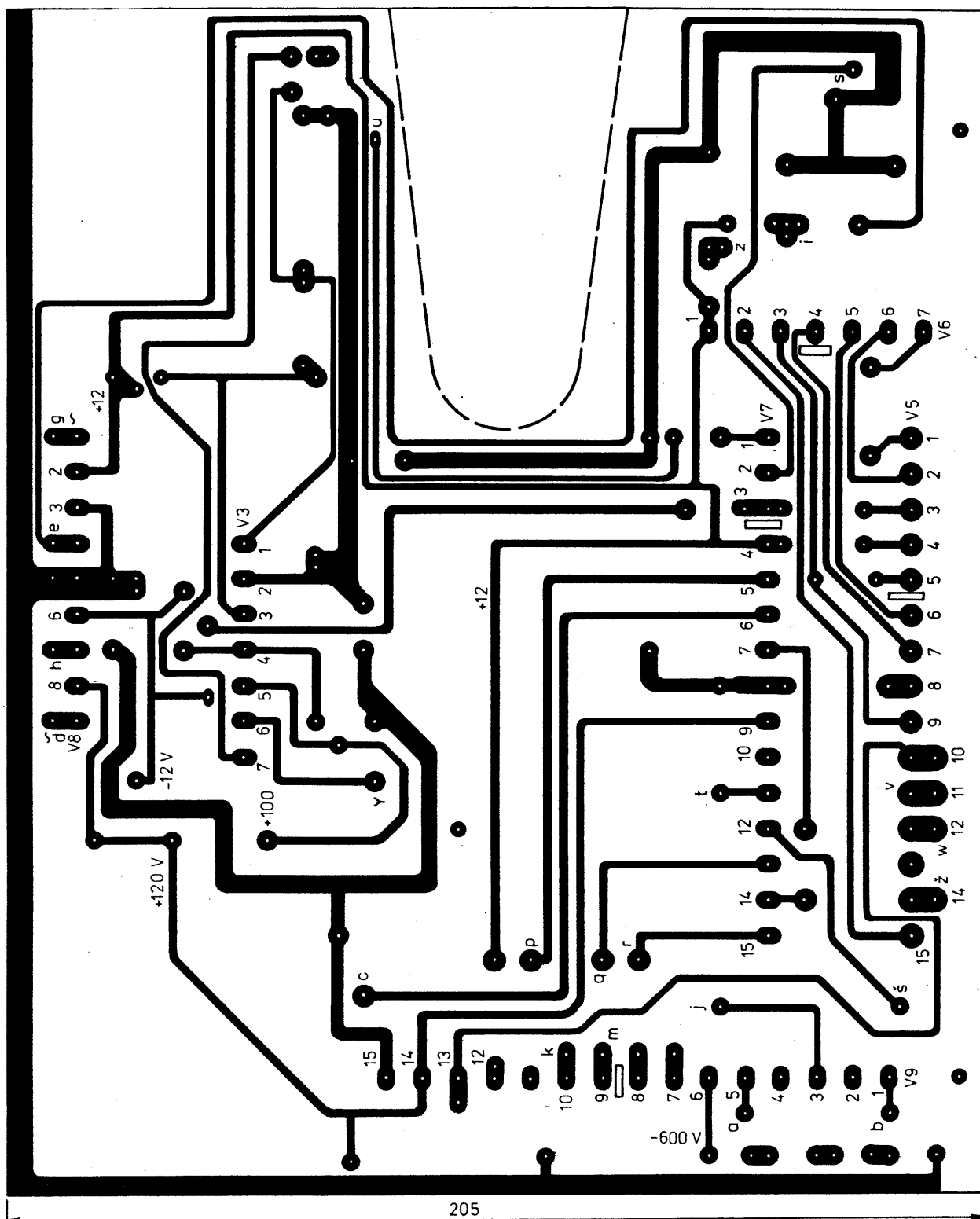
Potenciometrom P1 sa nastavuje hrubo jas obrazovky. Aby pri sledovaní meraného priebehu nebol tento rušený spätným behom lúča, je počas spätného behu obrazovka zablokovaná. Potrebný klúčovací impulz sa získava z riadiaceho multivibrátora píly na doske časovej základne a privádza sa na bázu tranzistora T1. Tranzistory T1 a T2 pracujú ako sériový protitaktý zosilňovač. Klúčovací impulz sa odoberá z emitora T2 a privádza sa cez kondenzátory C12 a C13 na riadiacu mriešku obrazovky.

Zdroj

Jednosmerné napájacie napätia $\pm 12\text{ V}$ a $+120\text{ V}$ sa odoberajú z dosky zdroja (schéma na obr. 25). Osadená doska je na obr. 26. Napätia $\pm 12\text{ V}$ sú stabilizované jednoduchými stabilizátormi s tranzistorami T1 a T2. V bazách týchto tranzistorov sú zapojené referenčné diódy D7, D8. Zdroj $+120\text{ V}$ je jednoduchý dvojcestný usmerňovač s filtráciou rezistorom R5 a kondenzátorom C6. Ďalšia filtrácia tohto napätia je na základnej doske.

Základná doska

Jednotlivé elektrické obvody sú prevedené ako moduly, ktoré sa zasúvajú do základnej dosky (okrem malej doštičky predzosilňovača X, ktorá je primontovaná na zadný panel). Základná doska zaisťuje prepojenie modulov a sú na nej umiestnené filtračné členy RC. Rezistory R4 až R6 upravujú striedavé napätie pre sieťovú synchronizáciu. Doska je navrhnutá i pre použitie iného zosilňovača Y a tak sú niektoré pozície neobsadené. Schéma



Obr. 28. Základná doska V317 s plošnými spojmi a rozloženie súčiastok. Pod zásuvky vrtat' otvory $\varnothing 1,3$. Do týchto otvorov nalisovať kolíky WA 45941 zo strany súčiastok

základnej dosky je na obr. 27 a osadenie dosky je na obr. 28.

Mechanická konštrukcia

Základom mechanickej časti osciloskopu sú predný a zadný panel (obr. 29 a 30). Tieto panely budú pre elektrikára najtvrdším orieškom. Ak sa nám podarí získať frézara určite nám tieto vyrobí za elektrikársku protihodnotu vo forme opravy magnetofónu, rádia či televízora.

Predný a zadný panel sú spojené rozpernými tyčkami (obr. 31a). V horných rohoch sú tyčky zo šesťhranu alebo guličiny, v spodných rohoch sú použité tyčky zo štvorhranu. Na tieto tyčky je namontovaná doska. Pred

namontovaním základnej dosky musíme vyrobiť na nej otvory pre klúčovacie kolíky zásuviek modulov. Pod dosky a zásuvku nalisujeme zo strany súčastok kolíky WA 459 41. Na základnej doske je primontovaný i sieťový transformátor.

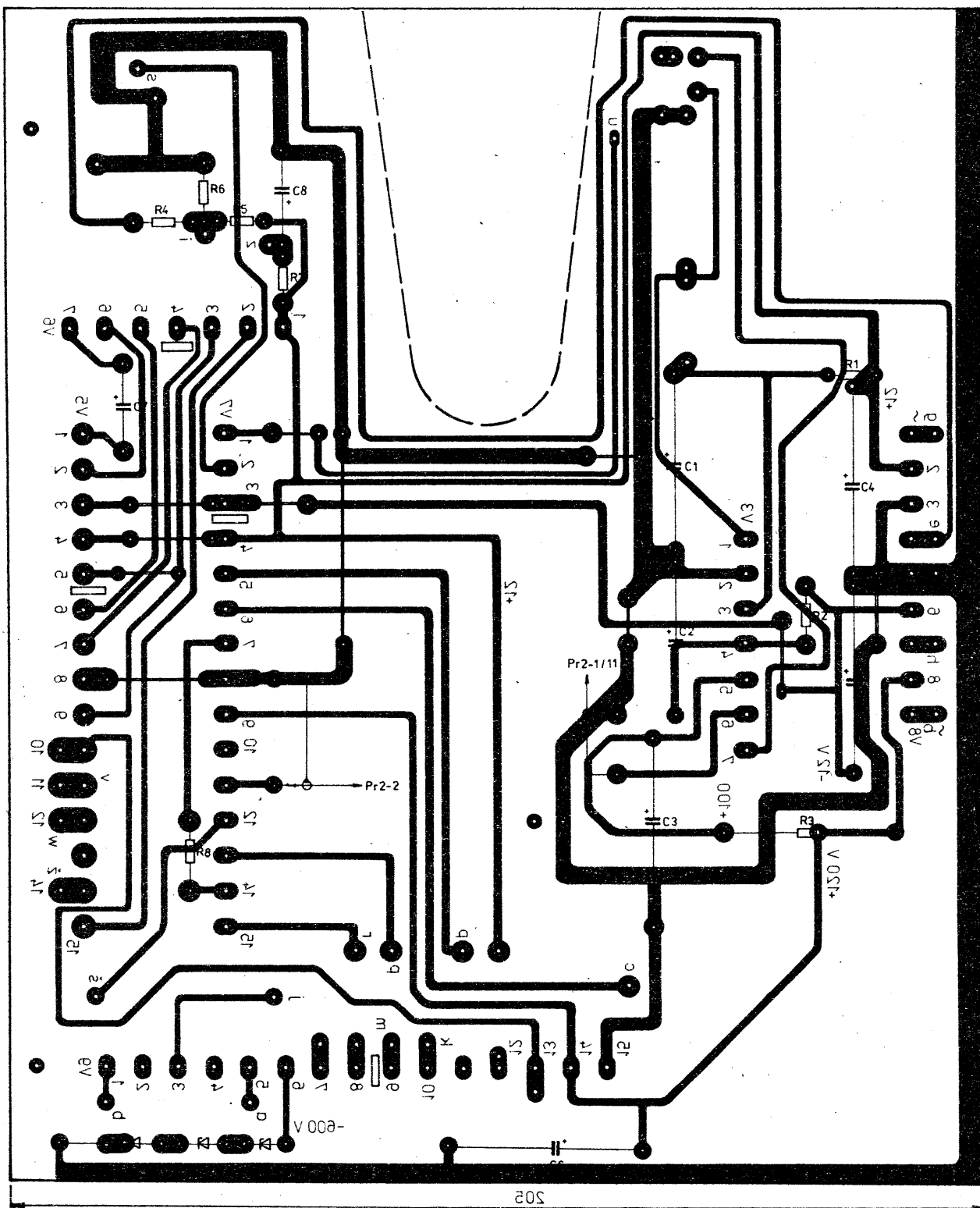
Na predný panel sú potenciometre P1 a P5 namontované priamo, potenciometre P2 a P3 sú ku panelu primontované pomocou izolátorov (obr. 31b).

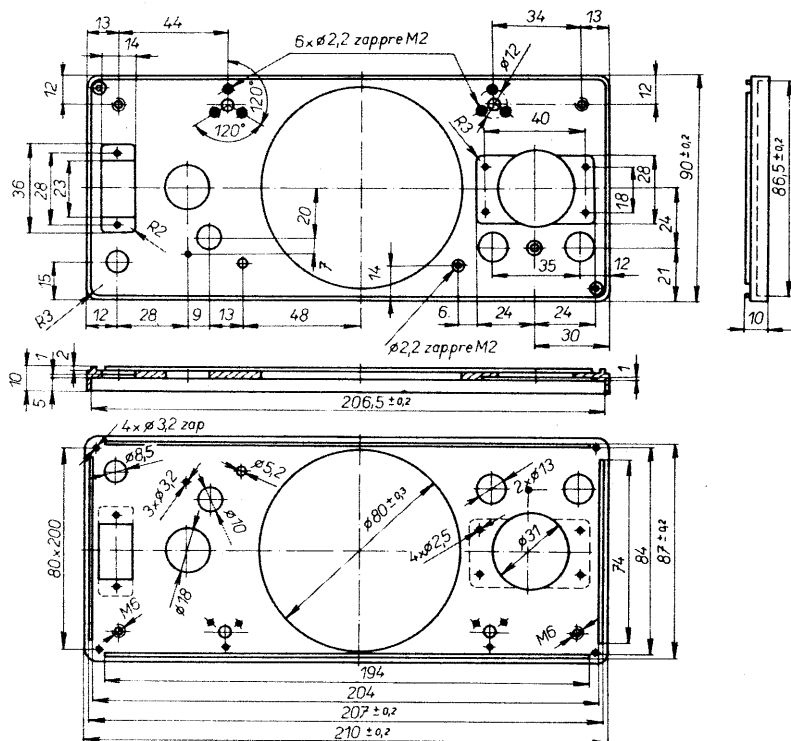
Prepínače Pr2 a Pr3 sú namontované na pásik (obr. 31c) a spolu primontované na panel. Pred ich namontovaním na panel najprv ich poprepájame podľa obr. 12. Na prepojenie s doskou časovej základne a so základnou doskou je najvhodnejšie použiť sedemžilový vodič $7 \times 0,15 \text{ mm}^2$ o dĺžke

cca 10 cm. Na druhé konce použijeme 7pólové zásuvky WK 180 23, z ktorých sa odstráni držiaky vodičov — ostane iba materiál držiaci kontakty.

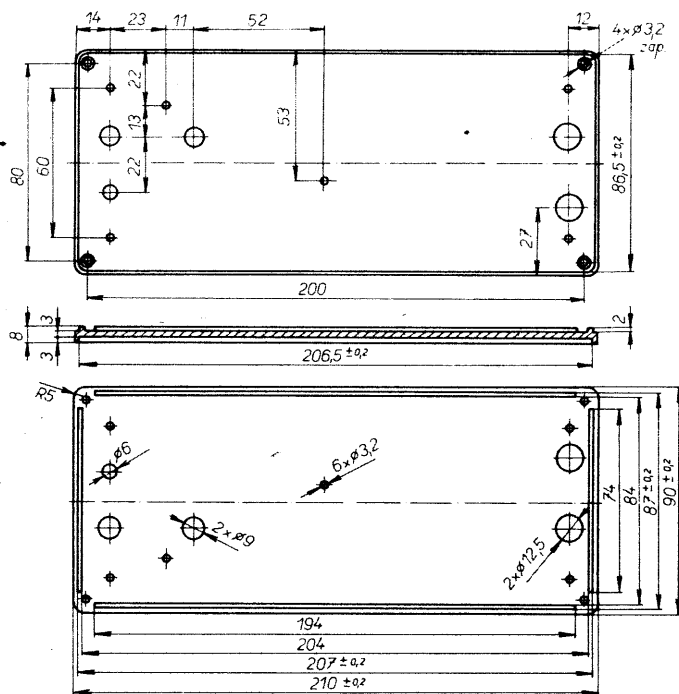
Prepínač Pr4 sa pred namontovaním opatrne rozeberie. Z prepínača sa vyberie oska, ktorá sa na sústruhu pozdĺžne prevrtá viď obr. 34e. Cez tento otvor pôjde oska (tyčka o $\varnothing 2 \text{ mm}$), ktorá ovláda potenciometer jemnej regulácie časovej základne. Ak sú na túto úpravu netrúfame, nebudeme mať možnosť regulovať jemne časovú základňu. Ak sa nám nepodarí zohnať prepínač WK 533 52, môžeme použiť 12pólový prepínač a najpomalšie časovky vypustiť.

Na prepínači Pr4 sú umiestnené i kondenzátory časovej základne

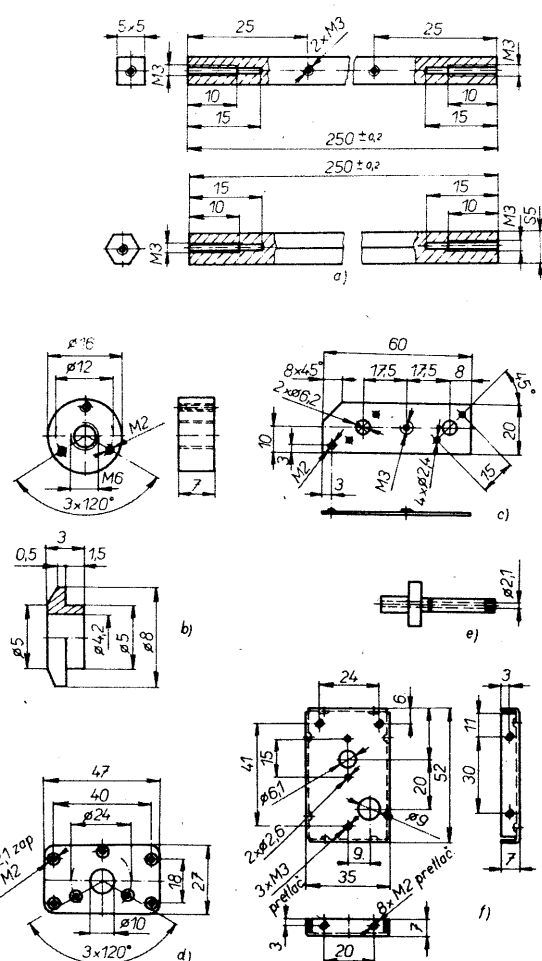




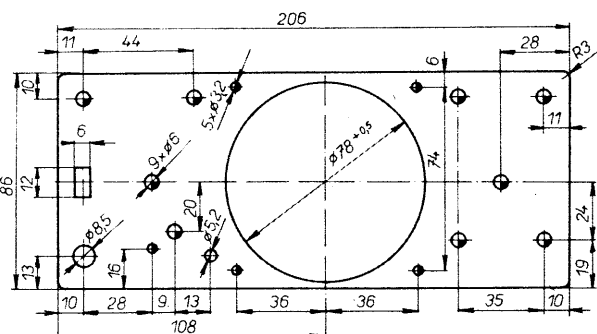
Obr. 29. Predný panel. Material dural, úprava morenie



Obr. 30. Zadný panel. Material dural, úprava morenie



Obr. 31. Mechanické montážne diely: a) rozperné tyčky (material Fe alebo mosadz, úprava zinok); b) izolátor pre zvýšenie elektrickej pevnosti potenciometrov P2 a P3 (material Novodur, pre potenciometer TP 160 na-rezať závit M7x0,75); c) pásik na uchytenie prepínačov Pr2 a Pr3 (mat. plech Fe); d) pásik na uchytenie pre-pínača Pr4; e) úprava osky prepínača časovej základ-ne; f) predný panel vstupného prepínača



Obr. 32. Štítok na predný panel. Mat. plech hrúbky 1 mm. Striekať šedou farbou.

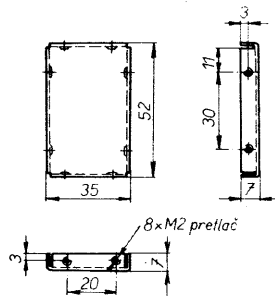
a potenciometer jemnej regulácie časovej základne. Tieto súčiastky namontujeme na prepínač nasledovne:

1. Miesto zadných matic M2 na prepínači namontujeme na svorníky prepínača distančné stĺpky $\varnothing 4 \times 12$ mm s pozdĺžnym závitom M2.
2. Na tieto stĺpky namontujeme kotúčik z cuprexitu o priemere 35 mm s otvorom v strede ($\varnothing 7$ mm).
3. Na kotúčik namontujeme potenciometer TP 160 5k (5 k Ω). Na tomto potenciometri skrátime osku na 4 mm a do nej z boku navrtáme otvor o $\varnothing 1$ mm.

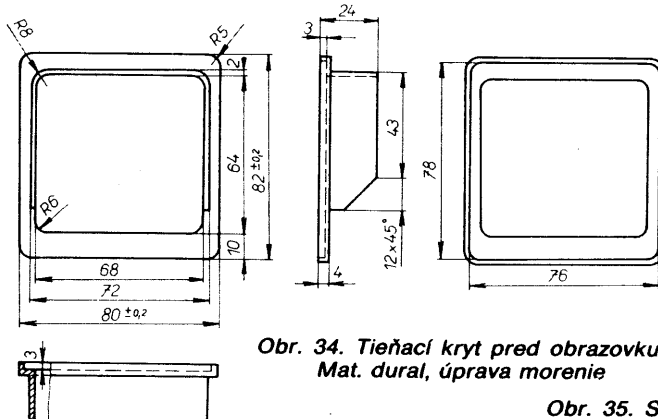
4. Cez otvor v oske prepínača prevlečieme oceľovú tyčku o $\varnothing 2$ mm, do ktorej sme z boku (2 mm od konca) navrtali otvor o $\varnothing 1$ mm.
5. Do otvorov o $\varnothing 1$ mm v oske potenciometra a v tyčke o $\varnothing 2$ mm prevlečieme drôt o $\varnothing 1$ mm natarovaný do tvaru písmena U. Tento drôt nám slúži ako spojka a vymedzuje nepretnosť medzi oskou a potenciometrom.
6. Vybraté kondenzátory časovej základne prispájujeme na posledný segment prepínača a druhé konce týchto kondenzátorov prispájujeme na cuprexitový kotúčik.

Zostava prepínača je na obr. na III. strane obálky. Takto upravený a poprepávaný prepínač namontujeme na pásik (obr. 31d) a ten spolu s prepínačom na predný panel. Na predný panel sa namontuje z predu štítok (obr. 32). Tento popíšeme Propisotom alebo sieťotlačou (viď III. stranu obálky). Horný a dolný kryt vyrobíme z hliníkového plechu — najvhodnejšie je povrchovo upravený kryt zo stavebnice ALMES.

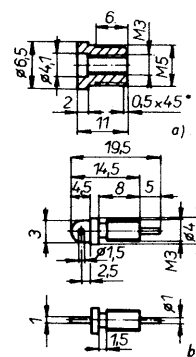
Na obr. 34 je konštrukcia tieňacieho krytu pred obrazovku, na obr. 35 mechanické súčiastky pre kalibrátor. Prepájanie prepínačov Pr1 až Pr3 usnadňujú obr. 36 až 38.



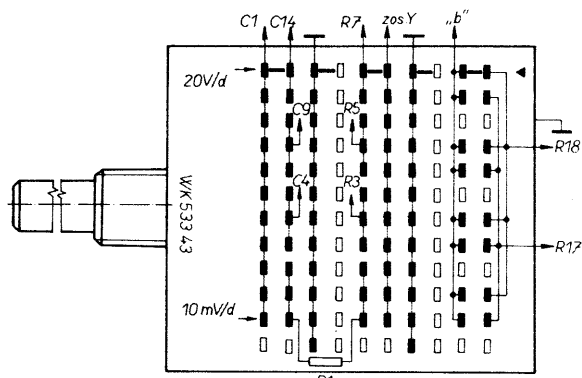
Obr. 33. Zadný panel vstupného deliča



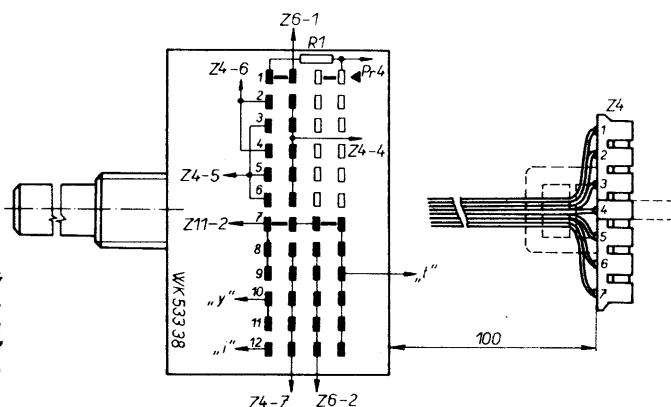
Obr. 34. Tieňací kryt pred obrazovku. Mat. dural, úprava morenie



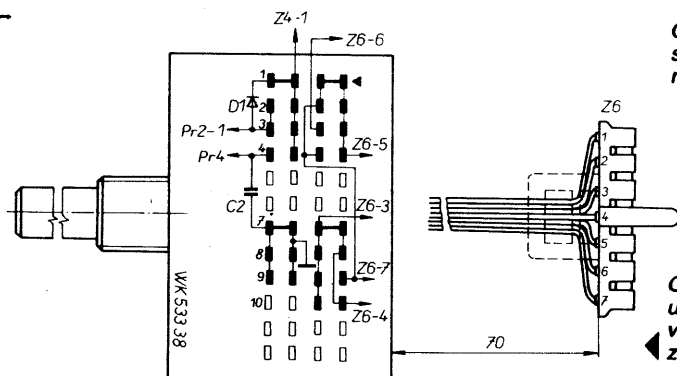
Obr. 35. Súčiastky kalibrátora: a) izolátor pre výstup kalibrátora (material Novodur); b) kontakt vývodu kalibrátora (material mosadz), kontakt sa zaskrutkuje do izolátora a s ním uchytí na panel maticou M5)



Obr. 36. Prepojenie prepínača Pr1. Prepínač je kreslený v rozvinutom stave. Trojuholníčkom je označená prvá poloha prepínača, ktorá je vyznačená tiež trojuholníčkom na zadnej strane prepínača. Prepínač treba upraviť, navrtáť nový otvor pre aretačný kolík tak, aby mal prepínač 11 polôh



Obr. 37. Prepojenie Pr2. Prepínač je kreslený v rozvinutom stave. Prepojenie zo zásuvky Z4 sa prevedie 7žilovým lepeným vodičom 0,15 mm². Čiarkovane sú vyznačené tie časti zásuvky, ktoré sa z nej odrežú



Obr. 38. Prepojenie prepínača Pr3. Súčiastky D1 a C2 sú umiestnené priamo na kontaktoch prepínača. Čiarkovane je vyznačená tá časť zásuvky, ktorá sa z nej odreže. Prepojenie zásuvky Z6 s prepínačom sa prevedie 7žilovým lepeným vodičom 0,15 mm²

Zoznam súčiastok osciloskopu

Vstupný delič

C1	100 nF, TC 218
C2, C7, C12	použiť len pri nemožnosti správne vykompenzovať delič
C3, C4, C8, C9,	
C13, C14	trimer 0,5 až 5 pF, WK 701 09
C5, C6,	
C10, C15	15 pF, TK 656
C11	330 pF, TK 794
C16	3,3 nF, TC 276
R1	47 Ω, MLT 0,25
R2	900 kΩ ± 1 %, TR 192 (MLT 0,5), výber
R3	111 kΩ ± 1 %, TR 161
R4	990 kΩ ± 1 %, TR 192 (MLT 0,5) výber
R5	10,1 kΩ ± 1 %, TR 161
R6	1 MΩ ± 1 %, TR 192 (MLT 0,5), výber
R7	1,01 kΩ ± 1 %, TR 161

Zosilňovač Y

C1	15 nF, TC 217
C2	trimer 0,5 až 5 pF, WK 701 09
C3, C6, C12	10 nF, TK 744
C4, C5	220 μF, TF 009
C7	470 nF, TC 215
C8, C9	10 pF, TK 754
C10, C13	100 μF, TE 984
C11	10 pF, TK 754
C14	150 pF, TK 794
C15	220 pF, TK 794
C16	330 pF, TK 794
C17	47 nF, TC 216
D1, D2	KA136
D3, D4	KA261
P1	2,2 kΩ, TP 110
P2	470 Ω, TP 110

Neoznačené rezistory sú typu MLT 0,25 (TR 221):

R1	1 MΩ ± 1 %, TR 192
R2	100 kΩ

R3, R4	2,2 kΩ
R5, R45,	
R47, R58	10 kΩ
R6	100 Ω
R7, R50	1 kΩ
R8, R9	2,1 kΩ, TR 161
R10, R13	2,7 kΩ
R11, R12,	
R21, R23,	
R28, R29	1,8 kΩ
R14	1,82 kΩ, TR 161
R15, R20	3,9 kΩ
R16	287 Ω ± 1 %, TR 161
R18	536 Ω ± 1 %, TR 161
R19, R31	
R34, R37	220 Ω
R22, R24	120 Ω
R25, R39	10 Ω
R26, R42	150 Ω
R27, R30,	
R35, R38,	
R34, R44,	
R46, R48,	
R49	100 Ω

R32, R33,	
R36	470 Ω
R40, R41	820 Ω
R51, R53	4,7 kΩ, MLT 2
R52, R54	5,6 kΩ, MLT 2
R55	68 kΩ
R56	220 kΩ
R57	39 kΩ
R59	18 kΩ
T1, T2	BF245, párované
T3, T4	KC307
T5, T6	KC237
T7, T8, T9,	
T10	KSY71
T11, T12	BF257 s chladičom
T13	KC147P

zásuvka WK 180 20, 1 ks
kolík WA 459 41, 5 ks

Časová základňa

C1	10 pF, TK 754
C2, C6, C11	5 μF, TE 004
C3	2,2 μF, TE 123
C4	22 pF, TK 754
C5, C30	1 nF, TK 724
C7	6,8 μF, TE 123
C8	22 μF, TE 122
C9, C10	10 nF, TK 744
C12	150 pF, TK 774
C13	150 nF, TK 782
C14	10 μF, TE 984
C15, C17,	
C21, C24	39 pF, TK 754
C16, C18,	
C23	20 μF, TE 984
C19	100 nF, TC 215
C20	82 pF, TK 754
C22	100 μF, TE 981
C25, C28	100 nF, TK 783
C27	27 pF, TK 754
C29	4,7 μF, TE 124
C31	1 nF, TK 794
C32	1,5 nF, TK 724
C33	4,7 μF, TE 124

D1	KZ241/5V6 (KZ 260/5V6)
D2 až D8	KA206

P1	470 Ω, TP 110
P2	6,8 kΩ, TP 110
P3	4,7 kΩ, TP 110

R2	10 kΩ
R3	47 kΩ
R6, R4, R5,	
R8, R14,	
R32, R43	1 kΩ
R7, R23, R29	47 Ω
R9, R20	15 kΩ
R10, R18	220 kΩ
R11, R27,	
R40, R51	3,3 kΩ
R12, R34,	
R38, R56	2,2 kΩ
R13	2,7 kΩ
R15	1,8 MΩ
R16	56 kΩ
R17	100 kΩ
R19	470 Ω
R21	5,6 kΩ
R22, R64	12 kΩ
R24	27 kΩ
R25	1,8 kΩ
R26, R54,	
R59, R62	100 Ω
R28, R41,	
R61	22 Ω
R30	120 Ω
R31	270 Ω
R33, R47	1,2 kΩ
R35, R39,	
R63	560 Ω
R36	33 kΩ
R37	390 Ω
R42	680 Ω

R44	11 kΩ, TR 161
R45	6,2 kΩ, TR 161
R46	10 kΩ
R48	16,2 kΩ, TR 161
R49, R52	6,8 kΩ
R50	3 kΩ, TR 161
R53	18 kΩ
R55	4,7 kΩ
R57	180 Ω
R58	820 Ω
R60	330 Ω

T1	KF524
T2, T3, T5,	
T9, T10, T11,	
T16, T17,	
T4	KC237
T6, T15	KC307
T7, T8, T12,	
T13	KF525
T14	KSY63

zásuvka WK 180 25, 1 ks
Kolík aretačný WA 013 15, 1 ks
kolík WA 459 41, 7 ks

Súčiastky namontované na prepínačoch Pr2 a Pr4

C1	4,7 nF, TK 783
C2	10 nF, TK 783
C3	200 μF, TE 984
C4	100 μF, TE 984
C5	50 μF, TE 152
C6	20 μF, TE 154
C7	10 μF, TE 156
C8	5 μF, TE 158
C9	1 μF, TE 125 (2 ks paralelne)
C10	1 μF, TE 125
C11	470 nF, TC 215 (vybrať kapacitu 500 nF)
C12	220 nF, TC 215 (vybrať kapacitu 200 nF)
C13	100 nF, TC 215
C14	47 nF, TC 216 (vybrať kapacitu 50 nF)
C15	22 nF, TC 217 (vybrať kapacitu 20 nF)
C16	10 nF, TC 217
C17	4,7 nF, TC 218 (vybrať kapacitu 5 nF)
C18	2,2 nF, TC 237 (vybrať kapacitu 2 nF)
C19	1 nF, TC 237
C20	470 pF, TK 794
C21	20 μF, TE 984
C22	2 μF, TE 986
C23	330 nF, TC 215
C24	47 nF, TK 783
C25	4,7 nF, TK 783
D1	GA205
R1	4,7 kΩ, MLT 0,25

zásuvka WK 180 23 (2 ks, úprava vid' text)

Predzosilňovač X

C1	4,7 pF, TK 656
C2	2,2 pF, TK 656
C3	220 nF, TC 215
C4	20 μF, TE 984

D1	GA205
D2	KZ260/6V2

R1	100 kΩ, MLT 0,5
R2	82 kΩ
R3	27 kΩ
R4	33 kΩ
R5	1 kΩ
R6	22 kΩ

T1	KC237
----	-------

Zosilňovač X + kalibrátor

C1, C4	100 nF, TK 783
C2	10 μF, TE 992
C3	2 μF, TE 990

C5	5 μF, TE 991
C6	1 μF, TE 991
C7, C12	5 μF, TE 984
C8, C9	10 nF, TK 744
C10	100 pF, TK 754
C11	100 nF, TC 215

D1	KY130/900
D2	GA205
D3 až D7	KA206

P1	2,2 kΩ, TP 110
P2	100 kΩ, TP 110
P3	3,3 kΩ, TP 110

R1	3,3 kΩ
R2	100 Ω
R3, R5, R22,	
R30	3,9 kΩ
R4	3,3 kΩ
R6	61,9 kΩ, TR 163
R7	68 kΩ, MLT 1
R8, R13, R14,	
R17	82 kΩ, MLT 1
R9, R12	560 Ω
R10	2,2 kΩ, MLT 1
R11	2 kΩ, TR 161
R15	47 kΩ, MLT 0,5
R16	100 kΩ, MLT 0,5
R18	5,5 kΩ
R19	27 kΩ
R20	4,7 kΩ
R21, R27	20,5 kΩ, TR 161
R23	10 kΩ
R24	15 kΩ
R25	3,57 kΩ, TR 161
R26, R28	47 Ω
R29	2,2 kΩ

T1, T2	KC307
T3, T4, T5, T6	BF257
T7, T8	KSY21

zásuvka WK 180 25 — 1 ks

Obvody obrazovky

C1 až C10	1 μF, TE 993
C11	10 pF, TK 754
C12, C13	33 nF, TC 219
C14	100 nF, TC 216
C15	10 nF, TC 218
C16	2 μF, TE 992

D1 až D10	KY130/900
D11, D13	KA206
D12	GA205

P1	100 kΩ, TP 110
----	----------------

R1	6,8 kΩ
R2	120 kΩ, MLT 0,5
R3, R5	47 kΩ, MLT 0,5
R4	180
R6	10 MΩ, TR214
R7	27 kΩ, MLT 0,5
R8	33 kΩ, MLT 0,5
R9	18 kΩ, MLT 1
R10	100 kΩ, MLT 0,5
R11	10 kΩ, MLT 0,5
T1, T2	BF257

zásuvka 15pólová WK 180 25
kolík aretačný WA 013 15

Zdroj

C1, C3	500 μF, TE 986
C2, C4	100 μF, TF 009
C5	20 μF, TE 992
C6	10 μF, TE 992
D1 až D4	KY130/300
D5, D6	KY130/900
D7, D8	KZ260/13

R1, R3	270 Ω, MLT 0,5
R2, R4	220 Ω
R5	470 Ω, TR 224

ČÍSLICOVÁ STUPNICE + MĚŘIČ KMITOČTU S CMOS A LCD

František Andrlík, OK1DLP

V článku je popsána konstrukce přednastavitelného číslicového měřiče kmitočtu (DFM) s novými čs. obvody CMOS a displejem LCD. Použití těchto součástí umožnilo zmenšit spotřebu a tím i oteplení a rušivé vyzařování, což jsou nečnosti zapojení s dosud používanými obvody TTL.

Technické údaje

Provedení:	základní CMOS	s děličem TTL	s děličem ECL
Max. měřený kmitočet:	8 MHz	35 MHz	250 MHz.
Vstupní napětí:	viz obr. 12		
Vstupní odpor:	100 kΩ	1 kΩ	50 Ω
Rozlišení:	10 Hz	100 Hz	1 kHz.
Proudová spotřeba:	10 mA	60 mA	200 mA.
Rychlost měření:		8 měření za sekundu.	
Doba otevření hradla:		100 ms.	
Přesnost a stabilita:		lepší než 10 ⁻⁶ .	
Počet měřených míst:		max. 6.	
Napájecí napětí:		10 až 15 V (základní prov. s CMOS 4 až 15 V).	
Rozměry:		98×47×67 mm.	

Při vývoji DFM jsem se snažil o co nejjednodušší zapojení, velmi malou spotřebu a malé rozměry této stavební jednotky. Zároveň jsem kladl důraz na univerzálnost použití a jednoduchou stavebnicovou konstrukci, aby si každý mohl vybrat optimální variantu pro dané použití. Podle předřazených vstupních děličů je možné DFM použít k měření kmitočtu až do 250 MHz, případně jako číslicovou stupnici pro transceivery KV a VKV nebo pro rozhlasové přijímače DV, SV, KV a VKV. Přednastavení čítačů umožňuje odečíst kmitočet mezifrekvence a zánějového oscilátoru. Při spolupráci DFM s různými kmitočtovými syntezátory je možné přednastavit čítače tak, aby byl přímo zobrazen kmitočet přijímaného nebo vysílaného signálu. Myslím, že se

tato stavební jednotka mnoha parametry vyrovná zahraničním zapojením s obvody velké integrace jako ICL7126, ICM7217 apod., jejichž zapojení najdeme např. v [1] a [2]. Dělič deseti s mezním kmitočtem 200 až 250 MHz se sovětskými obvody ECL jsem podrobně popsal v [3], takže se o něm dále zmiňovat nebudu. Stavbu DFM zvládne pokročilejší radioamatér. Konstrukce DFM je poměrně stěsnaná, takže je nutné dbát na pečlivé pájení a vyvarovat se zkratů. Pokud jsou dobré součásti, pracuje jednotka na první zapojení bez problémů. Cena součástí nepřesáhne asi 1400 Kčs (stav z roku 1987).

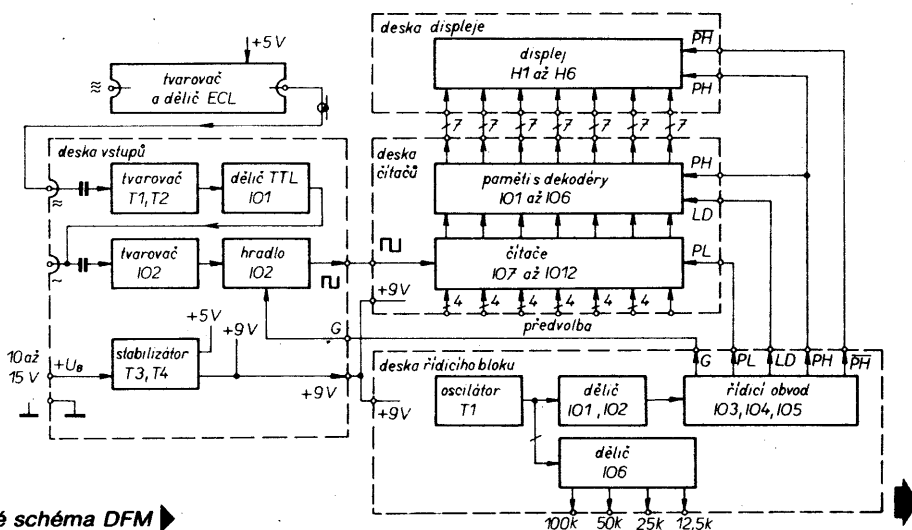
Popis funkce a zapojení

Blokové schéma

Blokové schéma DFM je na obr. 1. Zapojení je podle funkce rozděleno na čtyři desky s plošnými spoji. Blokované schéma zároveň informuje o vnějším propojení mezi jednotlivými deskami.

Základem je deska čítačů, na které jsou přednastavitelné čítače, čítající po dobu otevření hradla impulsy měřeného signálu. Po uzavření hradla jsou výstupní údaje čítačů přepsány do paměti, v nichž jsou uloženy až do ukončení následujícího měření. Deko-

Obr. 1. Blokové schéma DFM



T1 KD135
T2 KD136

zásuvka 9pólová WK 180 21

Základná doska

C1, C2 200 μF, TE 984
C3 20 μF, TE 990
C4, C5 500 μF, TE 984
C6 20 μF, TE 992
C7 10 μF, TE 984
C8 20 μF, TE 984

R1 10 Ω, MLT 0,5
R2 5,6 Ω, TR 214
R3 470 Ω, TR 510
R4 15 kΩ
R5 4,7 kΩ
R6 1,2 kΩ
R7 100 Ω
R8 2,2 kΩ, MLT 0,5

kolík pod zásuvky modulov WA 459 41
— 61 ks

Sieťový transformátor

Jadro EI 25 × 32, drôt CuL.

I — 1560 z, ø 0,224 mm
IIa — 720 z, ø 0,132 mm
IIb — 116 z, ø 0,28 mm
IIc — 116 z, ø 0,28 mm
IId — 720 z, ø 0,15 mm
IIe — 515 z, ø 0,1 mm
IIIf — 450 z, ø 0,1 mm
IIlg — 230 z, ø 0,1 mm
III — 50 z, ø 0,5 mm

Súčiastky uchytené na predný a zadný panel

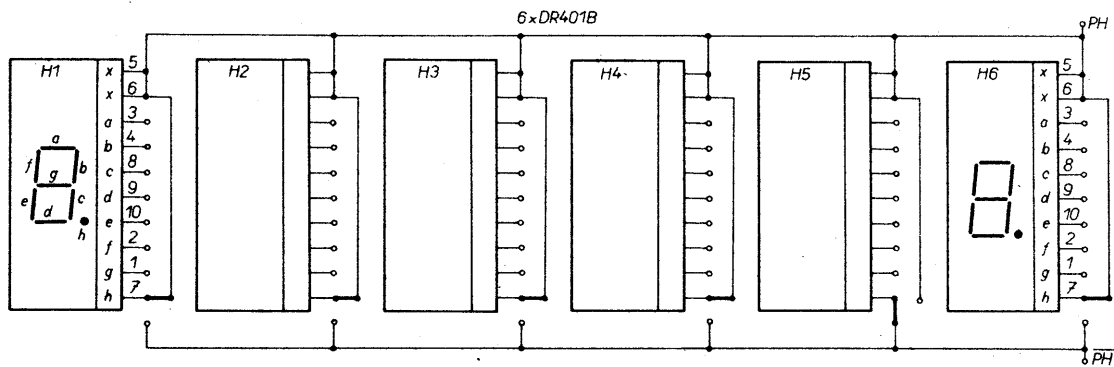
C1 100 nF, TC 218
P1 6,8 kΩ, lin., TP 052c 20E
P2 50 kΩ, lin., TP 160 20A
P3 68 kΩ, lin., TP 052c 20E
P4 5 kΩ, lin., TP 160 20A
P5 4,7 kΩ, lin., TP 052c 20E
R1 1 MΩ, MLT 0,25
R2 390 kΩ, MLT 2

Pr1 WK 533 43
Pr2 WK 533 38
Pr3 WK 533 38
Pr4 WK 533 52
S1 031 525/917 (posuvný prepínač)

gombík ø 12 šedý na osku ø 4 mm WF 243 04, 3 ks
gombík ø 12 šedý na osku ø 3 mm WF 243 03, 3 ks
gombík ø 12 červený na osku ø 3 mm WF 243 05, 1 ks
gombík valcový priechodzí WF 243 21, 1 ks

Použitá literatúra

- [1] Télévision. November 1969, s. 276 až 281.
- [2] Amatérské radio A, č. 5/1982, s. 172 až 176.
- [3] Sdělovací technika č. 11/1966, s. 417.
- [4] Amatérské radio A, č. 6/1984, s. 212 až 215.



Obr. 2. Schéma zapojení desky displeje

děry převádějí údaje z výstupů paměti a ovládají zobrazení segmentů displeje. Displej LCD je umístěn na desce displeje. Všechny signály nutné pro řízení činnosti DFM jsou odebírány z desky řídicího bloku. Tyto signály jsou odvozeny od kmitočtu krystalového oscilátoru vydělením v děličích a zpracováním v řídicím obvodu. Na výstupu jsou již v patřičných časových délkách a pořadích. Před každým měřením se výstupy čítačů nastaví podle předvolby kladným impulsem PL. Poté následuje otevření hradla přechodem signálu G na úroveň L, čítání vstupních impulsů čítači a uzavření hradla přechodem signálu G na úroveň H. Pak následuje přepis výstupního stavu čítačů do paměti kladným impulsem LD a obsah paměti je dekodován a zobrazen na displeji (viz obr. 13). Tato činnost se neustále opakuje. Signál PH ovládá stav výstupních spínačů dekodérů a PH slouží k napájení displeje. Na desce vstupů je hradlo, jež je otevíráno signálem G. Výstup hradla je spojen se vstupem čítačů a na druhý vstup hradla je přiveden vytvářený měřený signál. Pro zvýšení mezního kmitočtu DFM je možné předřadit dělič deseti s obvodem TTL s příslušným tvarovačem vstupního signálu. Pro napájení celé jednotky jsou na desce vstupu umístěny dva jednoduché stabilizátory. Při použití děliče ECL je jeho výstup spojen se vstupem tvarovače děliče TTL.

Deska displeje

Schéma zapojení je na obr. 2 a deska s plošnými spoji na obr. 7. Na desce jsou jen číslicovky displeje LCD. Jejich počet je možno volit podle použití DFM, maximálně jich může být šest. Displej

je napájen signálem PH, přivedeným na společné elektrody číslicovek, označené X. Jednotlivé segmenty označené A až G jsou přímo spojeny s příslušnými vývody dekodérů. Pokud chceme zobrazit desetinnou tečku, což je segment označený H, nebo trvale zobrazit některé jiné číslice, spojíme příslušné segmenty s výstupem signálu PH. V žádném případě nenecháme některé segmenty nepřipojené, protože, stačí slabé elektrické pole a nepřipojené segmenty se mohou „rozsvítit“. To se týká hlavně nezobrazených desetinných teček, které spojíme s výstupem signálu PH, aby měly oproti společné elektrodě stejný potenciál. Ve vývojovém vzorku jsem použil číslicovky DR401, ke kterým není běžně dodávána vhodná objímka. Protože na kontaktní plochy těchto číslicovek nelze pájet, zvolil jsem náhradní řešení. Vyrábí se však již nový typ číslicovky LCD s označením DR401B, který má pájitelné vývody. Deska s plošnými spoji je již určena pro tyto nové číslicovky, které se osazují a pájejí podobně jako integrované obvody. Naše číslicovky LCD mají poněkud neestetické okraje, které nejde bohužel překrýt např. organickým sklem tmavší barvy jako u displejů s LED. Řešením by bylo použití několikamístný displej LCD. Podle informace výrobce se však jeho výroba v dohledné době neplánuje (snad kromě pětimístného typu 5DT801, který má zbytečně velké rozměry a je v transmisním provedení — stav v roce 1986). Pokud stačí zobrazit menší počet míst, je možno použít 3 1/2místný displej typu 4DR821B apod. Displeje z kapesních kalkulačků většinou pro dané zapojení použít nelze, protože jsou určeny pro

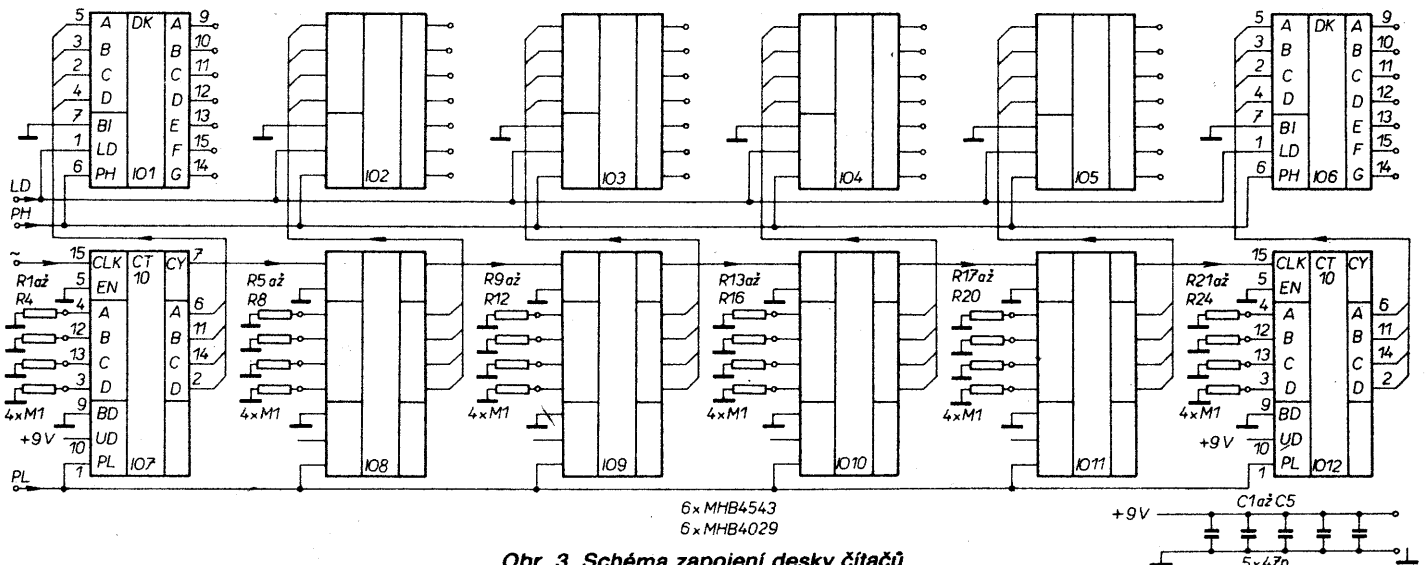
multiplexní provoz a nemají vyvedeny samostatně všechny vývody.

Deska čítačů

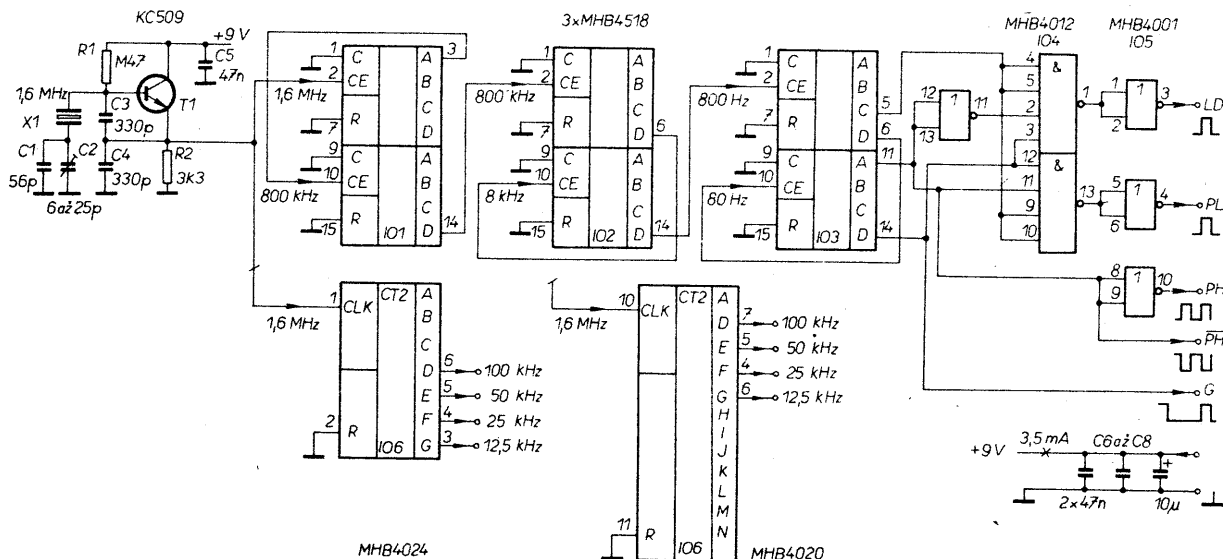
Schéma zapojení této desky je na obr. 3 a dvoustanná deska s plošnými spoji je na obr. 8. Bližší informace o činnosti použitých integrovaných obvodů najdeme v [4] a [5].

Přednastavitelné čítače IO7 až IO12 pracují v asynchronním režimu a čítají impulsy přivedené na vstup CLK (s jejich náběžnou hranou). Průchod impulsů čítači je umožněn přivedením úrovně L na vstup blokování čítání, EN. Předvolba je nezávislá na vstupních impulsu a data ze vstupů předvolby se přepisují na výstupy impulsem úrovně H, přivedeným na vstup pro přepis dat předvolby PL. Všechny vstupy předvolby jsou drženy na úrovni L rezistory R1 až R24. Jestliže je DFM použit jako měřič kmitočtu bez nutnosti přednastavení, není třeba na tyto vstupy připojovat žádný signál, protože jsou všechny dekady přednastaveny na nulu. Chceme-li přednastavit určité číslo, spojíme příslušný vstup předvolby s kladným napájecím napětím, tj. s úrovní H. Toto číslo se nastavuje v kódu BCD. Jestliže je nutné měnit nastavení předvolby, např. při změně pásma u KV zařízení, vedou se vodiče od příslušných vstupů předvolby na přepínač pásma. Abychom zabránili rušení „směrem do zařízení“, ale i „směrem do DFM“, vyvedeme vstupy předvolby přes průchodkové kondenzátory asi 10 nF. Bude-li předvolba nastavena pevně, propojí se příslušné vstupy přímo na desce.

Úroveň L na vstupu volby binárního nebo dekadického čítání je zvoleno dekadické čítání a při úrovni H na vstupu



Obr. 3. Schéma zapojení desky čítačů



Obr. 4. Schéma zapojení desky řídicího bloku (s krystalem 1,6 MHz)

volby směru čítání čítají čítače směrem nahoru. Výstup přenosu CY je spojen se vstupem CLK následujícího čítače. Přenos CY je na úrovni H a na úrovni L se přepne při naplnění čítače. Výstupy čítačů jsou spojeny s příslušnými vstupy paměti a dekodérů IO1 až IO6. Tyto integrované obvody obsahují paměti vstupních dat, dekodéry kódu BCD na sedmissegmentový a výstupní spínače. Signál na vstupu blokování paměti, LD, řídí průchod dat paměťmi. Při úrovni H na tomto vstupu prochází údaj ze vstupu paměti na výstup a při úrovni L zůstává předcházející údaj v paměti uchován. Příchodem kladného impulsu na vstup blokování paměti, LD, se tedy obsah čítačů přepíše do paměti a zůstává v nich po dobu následujícího měření. Teprve dalším impulsem LD se může změnit obsah paměti a tím i údaj na displeji.

Ze vstupu BI je ovládán dekodér. Je-li na tomto vstupu úroveň H, je zobrazení na displeji blokováno. Při úrovni L je umožněna funkce dekodéru a tím i zobrazení čísel. Tento vstup slouží hlavně pro potlačení nevýznamných nul, čehož není v našem případě využito.

Signál přivedený na vstup PH ovládá přepínání výstupních spínačů a mění tak napětovou úroveň výstupů. Při použití displeje LCD se na vstup PH a na společný vývod displeje X přivede signál strobovacího kmitočtu 20 až

200 Hz. V našem případě je to 40 Hz se střídou 1:1. Jestliže má být segment displeje LCD zobrazen, obrací výstupní spínače fázi signálu přivedeného na vstup PH. Protože signál PH je zároveň přiveden na společný vývod displeje LCD, jsou oba signály na jeho elektrodách v protifázi a na displeji je střídavé napětí s nulovou stejnosměrnou složkou, jehož mezivrcholová velikost je rovna dvojnásobku napájecího napětí. Jestliže segment nemá být zobrazen, střídavé napětí na elektrodách je ve fázi (výstupní spínače nyní fázi neobrací) a napěťový rozdíl je nulový. Toto zapojení umožňuje napájet displej LCD střídavým napětím bez stejnosměrné složky (není třeba použít oddělovací kondenzátory v původu ke každému segmentu, jak bylo uvedeno v [6]). Napájení displeje LCD střídavým napětím je nutné pro zachování jeho dlouhé životnosti.

Průběhy napětí při spínání displeje jsou pro názornost na obr. 14.

Napájecí napětí je na této desce blokováno kondenzátory C1 až C5. Pro informaci byl u několika IO měřen mezní kmitočet, který jsou schopny čítače MHB4029 zpracovat — kmitočet závisí na napájecím napětí a je asi 4 MHz při napájení 5 V, 8 MHz při 10 V a 9 MHz při 15 V. Se zvyšujícím se kmitočtem se zvětšuje odebíraný proud a při mezních kmitočtech je u jednoho IO asi 2 mA při napájení 5 V, 12 mA při

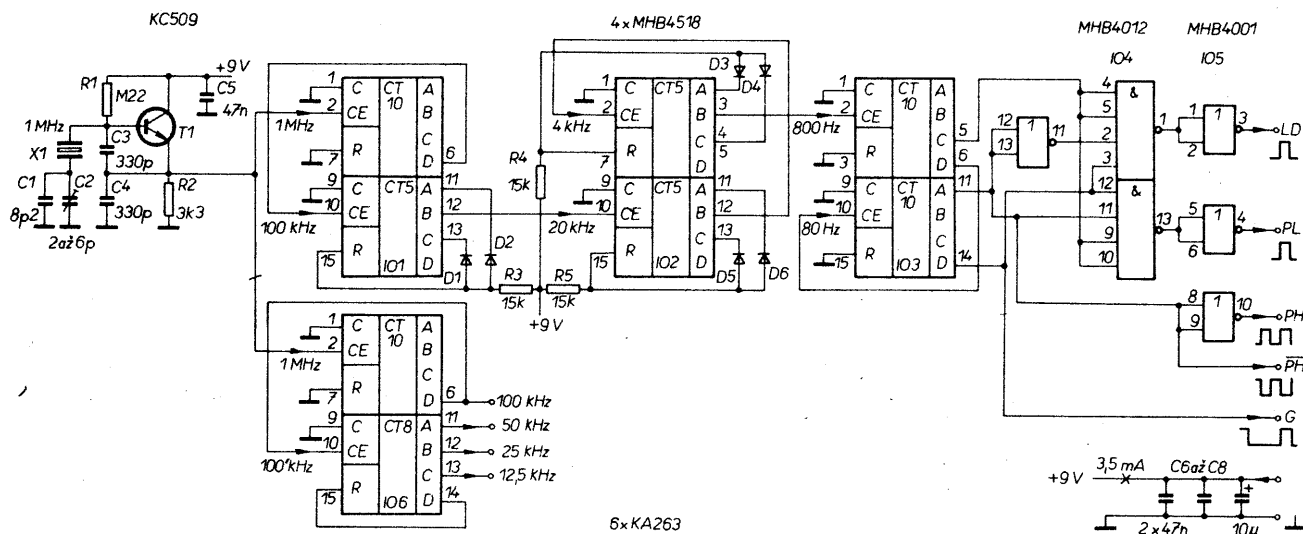
10 V a až 30 mA při napájení 15 V. Nejvyšší kmitočet zpracovává první čítač (IO7) a na něm tedy závisí mezní kmitočet DFM. Při měření IO však nebyly zjištěny podstatné rozdíly, takže není nutné obvody vybírat a mezní kmitočet bude vždy vyšší než 8 MHz při napájení 9 V.

Deska řídicího bloku

Zapojení desky s krystalem 1,6 MHz je na obr. 4 a dvoustranná deska s plošnými spoji je na obr. 9. Zapojení s krystalem 1 MHz je na obr. 5 a deska s plošnými spoji na obr. 10. Obě varianty řídicího bloku se odlišují kmitočtem krystalu v oscilátoru. Je samozřejmě možné použít i krystaly jiných kmitočtů a podle nich upravit dělicí poměry následujících děličů. Navržené varianty jsou však nejvhodnější co do jednoduchosti. Při použití krystalů vyšších kmitočtů by bylo nutné použít více děličů a musela by se upravit deska s plošnými spoji. Nutno ještě připomenout, že kmitočet krystalu může být maximálně 7 MHz, protože děliče CMOS nejsou schopny zpracovat vyšší kmitočty. Zapojení řídicího bloku lze rozdělit na několik částí. Jsou to oscilátor, děliče a řídicí obvod.

Oscilátor

Přesnost DFM je závislá na přesnosti a stabilitě krystalového oscilátoru. S běžnými krystaly bez použití teplotní



Obr. 5. Schéma zapojení desky řídicího bloku (s krystalem 1 MHz)

kompenzace a bez termostatování lze dosáhnout přesnosti řádu 10^{-6} . Proto také nemá cenu volit větší počet měřných míst než šest, což jistě pro mnoho aplikací vyhoví. Na stabilitu kmitočtu má vliv kvalita krystalu a součástí oscilátoru. Z vnějších vlivů je to hlavně teplota okolí. Dlouhodobá stabilita kmitočtu se zajišťuje výběrem vhodného zapojení oscilátoru, v němž není krystal výkonově přetěžován a nedochází k jeho mechanické únavě. Na přesnost má též vliv stárnutí součástí i krystalu a proto je vhodné pravidelně asi po roce kontrolovat přesnost čítačem s vyšší třídou přesnosti.

Zvolil jsem jednoduché a osvědčené zapojení oscilátoru s jedním tranzistorem, v němž krystal kmitá v paralelní rezonanci. Velká kapacita kondenzátorů děliče mezi bází a emitorem má výhodu v tom, že se minimálně projeví změny mezelektrodových kapacit aktivního prvku, ke kterým dochází při změně pracovního bodu (při změně napájecího napětí). Oscilátor je též minimálně ovlivňován změnou parametrů následujícího stupně, takže byl vypuštěn i běžně používaný oddělovací stupeň. Standardní kapacita paralelního zatěžovacího kondenzátoru krystalu bývá asi 30 pF (10 až 70 pF). Tuto kapacitu představuje sériové spojení obou kondenzátorů děliče. Jelikož tato výsledná kapacita dosahuje stovek pF, je na uvedenou velikost zmenšena kondenzátorem, zapojeným do série s krystalem. Tímto kondenzátorem se zároveň nastavuje oscilátor na jmenovitý kmitočet. Kondenzátory děliče mohou dosahovat kapacity až 1000 pF, při větší kapacitě bývá oscilátor již tak zatížen, že přestává kmitat (platí pro kmitočty kolem 1 MHz). Se zvětšující se kapacitou kondenzátorů děliče se kmitočet oscilátoru snižuje a naopak. Kondenzátor zapojený v sérii s krystalem je vhodné rozdělit na pevný kondenzátor a trimr tak, aby nastavení kmitočtu bylo dostatečně jemné. V zapojení jsem vyzkoušel tři typy krystalů. Nejprve jsem spojil spodní vývod krystalu se zemí a změřil rezonanční kmitočet — musí být nižší než jmenovitý, protože sériovým kondenzátorem se kmitočet zvyšuje. Čím menší je kapacita sériového kondenzátoru, tím vyšší je kmitočet oscilátoru a naopak. Při zmenšení sériové kapacity pod určitou velikost (pro krystaly těchto kmitočtů asi pod 5 pF) přestává oscilátor kmitat, protože se velmi zmenší vazba oscilátoru s krystalem.

První krystal byl ze stanice RM31, označený K1, jež bývá nejvíce dostupný. Bez sériového kondenzátoru a při kapacitě kondenzátorů děliče 330 pF kmital na kmitočtu 999,716 kHz. Při zapojení paralelní kombinace pevného kondenzátoru 8,2 pF a trimru 2 až 6 pF do série s krystalem bylo možno nastavit kmitočet od 999, 974 do 1000,060 kHz. Po nastavení na jmenovitý kmitočet 1000,0 kHz byla změřena závislost kmitočtu oscilátoru na napájecím napětí. Tato změna byla menší než 1 Hz při změně napájení od 5 do 15 V. Tento krystal je vhodný, neboť je časově „vystálý“.

Druhý krystal byl ve velkém kovovém pouzdru KK2/30, měl jmenovitý kmitočet 1000,0 kHz (dodáván do specializovaných prodejen TESLA). Tento krystal kmital bez sériového kondenzátoru na kmitočtu 1000,17 kHz. Sériovým kondenzátorem by se jeho kmitočet ještě více zvyšoval. Kmitočet bylo možno

mírně snížit zvětšením kondenzátorů děliče na 820 pF, při dalším zvětšování kapacity však oscilátor přestával kmitat. Zařazením cívky do série s krystalem (sériovou indukčností se kmitočet krystalu snižuje) jsem též nedosáhl potřebného snížení kmitočtu a při zvětšování indukčnosti začal oscilátor kmitat na kmitočtu, který je dán indukčností cívky a kapacitami obvodu. Z toho vyplývá, že jde o velmi kvalitní krystal a jmenovitý kmitočet je jeho sériovou rezonancí, takže je nutné použít jiné zapojení oscilátoru. V tomto oscilátoru pracoval v paralelní rezonanci a ta je vždy vyšší než rezonance sériová.

Poslední krystal byl shodného provedení jako předchozí a jeho jmenovitý kmitočet byl 1599,4 kHz. Bez sériového kondenzátoru kmital na kmitočtu 1599,616 kHz a s paralelní kombinací pevného kondenzátoru 56 pF a trimru 6 až 25 pF v rozmezí 1599,60 až 1601,20 kHz. Měření závislosti kmitočtu oscilátoru na napájecím napětí potvrdilo stejnou stabilitu jako u krystalu K1. Protože je výhodné, aby při použití DFM jako číslicové stupnice nespadal harmonický kmitočet oscilátoru do pásma mezifrekvence, která bývá 9,0 nebo 10,7 MHz, rozhodl jsem se pro krystal naposled uvedený, nastavený na jmenovitý kmitočet 1600,0 kHz. Jinak mohu doporučit K1 z RM31, případně i jiné krystaly od 0,5 do 7 MHz (pak je nutné změnit dělicí poměr následujícího děliče). Články zabývající se krystalovými oscilátory jsou v [7], [8] a [10]. Oscilátor s termostatováním a třídou přesnosti 10^{-8} je podrobně popsán v [9].

Součástí oscilátoru by měly být kvalitní. Kondenzátory jsou polštářkové keramické s mírným záporným teplotním součinitelem (hmota NO47 s označením J). Trimry jsou též keramické, výroby NDR, které se objevují i v prodejích TESLA. Rezistory jsou miniaturní metalizované. Tranzistor v oscilátoru by měl mít větší proudový zesilovací činitel. Kovové pouzdro krystalu je vodivé spojeno se zemním plošným spojem. Z měření vyplývá, že není nutné použít k napájení oscilátoru stabilizované napětí. Kmitočet oscilátoru nastavujeme po delší době provozu při pokojové teplotě 20 °C. Pro lepší představu o změně kmitočtu v závislosti na teplotě okolí je možné změřit kmitočet oscilátoru umístěného do lednice při teplotě kolem -10 °C a v elektrické troubě vyhřáté asi na 50 °C.

Děliče

K dělení signálu oscilátoru slouží dvojité desítkové čítače IO1, IO2 a IO3 typu MHB4518, překlápějící s tylem vstupních impulsů, přivedených na vstup CE. Vstup C je na úrovni L. Z výstupů čítače IO3 je řízen výstupní kombinační obvod. U varianty s krystalem 1,6 MHz není početní cyklus čítačů zkracován (nulovací vstupy R jsou na úrovni L). U varianty s krystalem 1 MHz je dělicí poměr tří čítačů zmenšen na 5. Pomocí součinového členu z diod D1 až D6 a rezistorů R3 až R5 se zkracuje čítací cyklus. Stejným způsobem lze nastavit libovolný dělicí poměr děličů při použití krystalu s jiným kmitočtem. Čítač IO6 dělí kmitočet oscilátoru na 100 kHz, 50 kHz, 25 kHz a 12,5 kHz (střída 1:1). Na místě IO6 lze použít i binární čítače jako sedmistupňový MHB4024 nebo čtrnáctistupňový MHB4020. Dělič IO6 osadíme jen teh-

dy, budeme-li používat výstupní kmitočty jako referenční pro fázově řízené oscilátory (PLL) kanálových kmitočtových ústředn.

Řídicí obvod

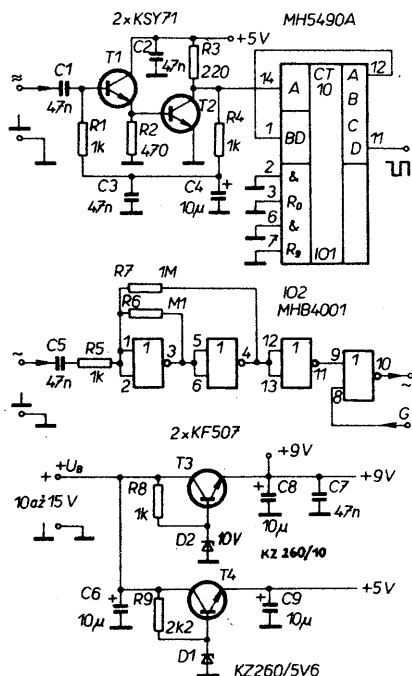
Signály z výstupů C a D předposledního čítače a A a D posledního čítače jsou přivedeny do kombinačního obvodu z hradel IO4, MHB4012 a invertorů IO5, MHB4001. Na výstupu řídicího obvodu jsou již k dispozici signály potřebné pro řízení DFM (obr. 13). Tento obvod je velice jednoduchý a má výhodu v tom, že zachovává stálý časový poměr mezi výstupními signály. Můžeme tak volit i jinou délku doby otevření hradla a řízení DFM zůstane shodné bez nutnosti měnit zapojení řídicího obvodu. Budeme-li chtít změnit dobu otevření hradla, změní se pouze kmitočet signálu vstupujícího do předposledního čítače. Např. při otevření hradla na dobu 1 s (což je doba 10× delší) změní se tento kmitočet z 800 na 80 Hz. Jinou dobu otevření hradla použijeme také tehdy, jestliže předřadíme dělič s jiným dělicím poměrem než je 10 nebo 100, např. předřadíme-li dělič ECL s poměrem 1:4 a následující dělič TTL s poměrem 1:10. Aby číselný údaj DFM odpovídal kmitočtu vstupního signálu, musí být doba otevření hradla též násobena 4, tj. 400 ms nebo i 40 ms. Mění se však rozlišovací schopnost a je nutné upravit polohu desetinné tečky displeje. Podobným způsobem je nutné upravit dobu otevření hradla, měří-li se kmitočet oscilátoru, který je násoben.

Při použití DFM jako číslicové stupnice je též nutno brát v úvahu rychlost měření, aby se údaj stupnice měnil rovnoměrně s laděním a neopoždžoval se. Čas otevření hradla 100 ms a dalších 25 ms nutných pro řízení DFM dává celkovou dobu jednoho měřícího cyklu 125 ms. Tomu odpovídá osm měření za sekundu, což vyhovuje i při rychlém přeladování. Při otevření hradla na dobu 100 ms je rozlišovací schopnost DFM 10 Hz. Rozlišení se úměrně zmenšuje s dělicím poměrem předřazené děličky. S děličem TTL 1:10 je to 100 Hz a jestliže se předřadí ještě dělič ECL, je celkový dělicí poměr 1:100 a rozlišení 1 kHz.

Napájecí napětí je na této desce blokováno kondenzátory C5 až C8, ty mohou být libovolného provedení, C8 je tantalový, ale není to nutné. Rezistory jsou jakékoli miniaturní a diody jakékoli křemíkové KA... O součástech oscilátoru již bylo napsáno. Na této desce není třeba nic nastavovat, kromě kmitočtu oscilátoru. Po sestavení je vhodné zkontrolovat průběhy výstupních signálů osciloskopem (nejlépe dvoukanálovým).

Deska vstupů

Schéma zapojení je na obr. 6 a jednostranná deska s plošnými spoji je na obr. 11. Hradlo čítače je jedno z hradel IO2 MHB4001, otevírané signálem G. Výstup tohoto hradla je spojen se vstupem čítače a na druhý vstup hradla je přiváděn vytvarovaný vstupní signál, který je zesílen a tvarován v tvarovači ze zbývajících tří hradel IO2, zapojených jako invertory. První dva mají předpětí nastavené rezistory R6 a R7, takže pracují v lineárním režimu a signál zesilují. Vstup tvarovače je oddělen kondenzátorem C5. Zapojení je velice jedno-



Obr. 6. Schéma zapojení desky vstupů duché s minimálním požadavkem na odběr proudu.

Pro zvýšení mezního kmitočtu je na tuto desku ještě umístěn dělič TTL s obvodem IO1. Jde o běžný desítkový čítač, jež má předřazen jednoduchý tvarovač s tranzistory T1 a T2. Tranzistor T1 je zapojen jako emitorový sledovač, z jehož emitoru je na malé impedanci vázán zesilovač s tranzistorem T2. Oba tranzistory jsou stejnoměrně vázány, takže nastavení jejich pracovního bodu se nemění s teplotou. Výstup IO1 je spojen se vstupem tvarovače IO2. Proudová spotřeba děliče TTL je asi 50 mA, takže tuto část osadíme jen v případě, že chceme měřit kmitočty vyšší než 8 MHz.

Na desce jsou ještě dva jednoduché stabilizátory napětí s tranzistory T3 a T4. K napájení děliče TTL je použito napětí 5 V a pro obvody CMOS je určeno napětí 9 V.

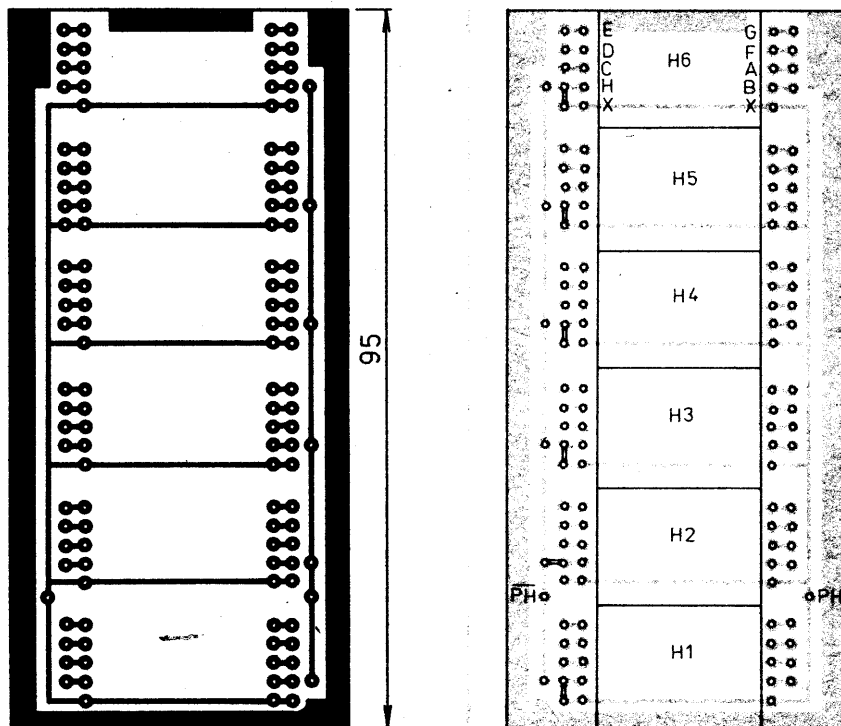
Obvody na desce vstupů pracují na první zapojení a není třeba nic nastavovat. Můžeme zkontrolovat napětí stabilizátorů a změřit závislost vstupní citlivosti na kmitočtu. Tato závislost je na obr. 12. Je-li vstupní signál přiváděn delším souosým kabelem, je vhodné přizpůsobit vstupní odpor tvarovačů jmenovité impedanci kabelu. Toho dosáhneme paralelním připojením rezistoru 56 nebo 75 Ω ke vstupu tvarovače (ještě před oddělovací kondenzátor).

Časové průběhy řídicích signálů jsou na obr. 13.

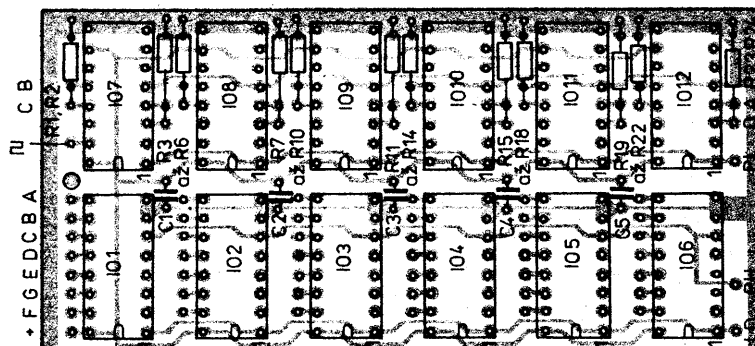
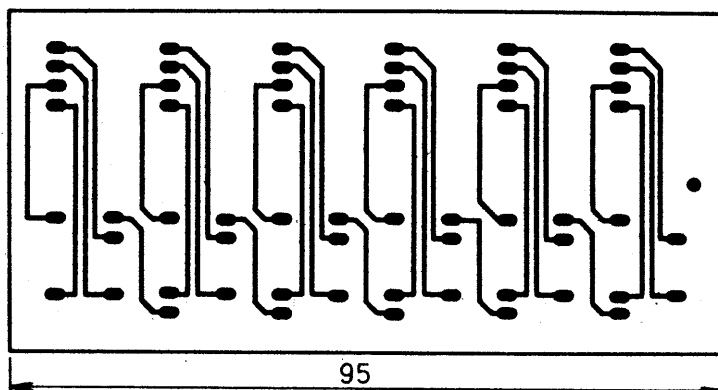
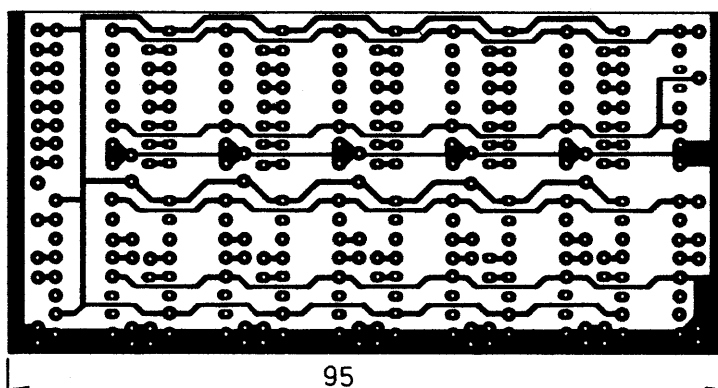
Rezistory jsou jakékoli miniaturní, kondenzátory polštářkové keramické (nepoužívat typy TK 782 a TK 783, označené Nn a Nq, které se hodi maximálně do kmitočtu 1 až 2 MHz). Elektrolytické kondenzátory jsou tantalové kapkové. Tranzistory T1 a T2 jsou co nejrychlejší spínací. IO1 je pro jistotu z řady MH54 ..., která má zaručeny nejlepší parametry a IO dosahují mezního kmitočtu až 40 MHz. Není to však nutné — stačí i MH7490A. Tranzistory T3 a T4 mohou být libovolné n-p-n s výkonovou ztrátou kolem 1 W a jsou opatřeny vějířovými chladiči.

Mechanická sestava

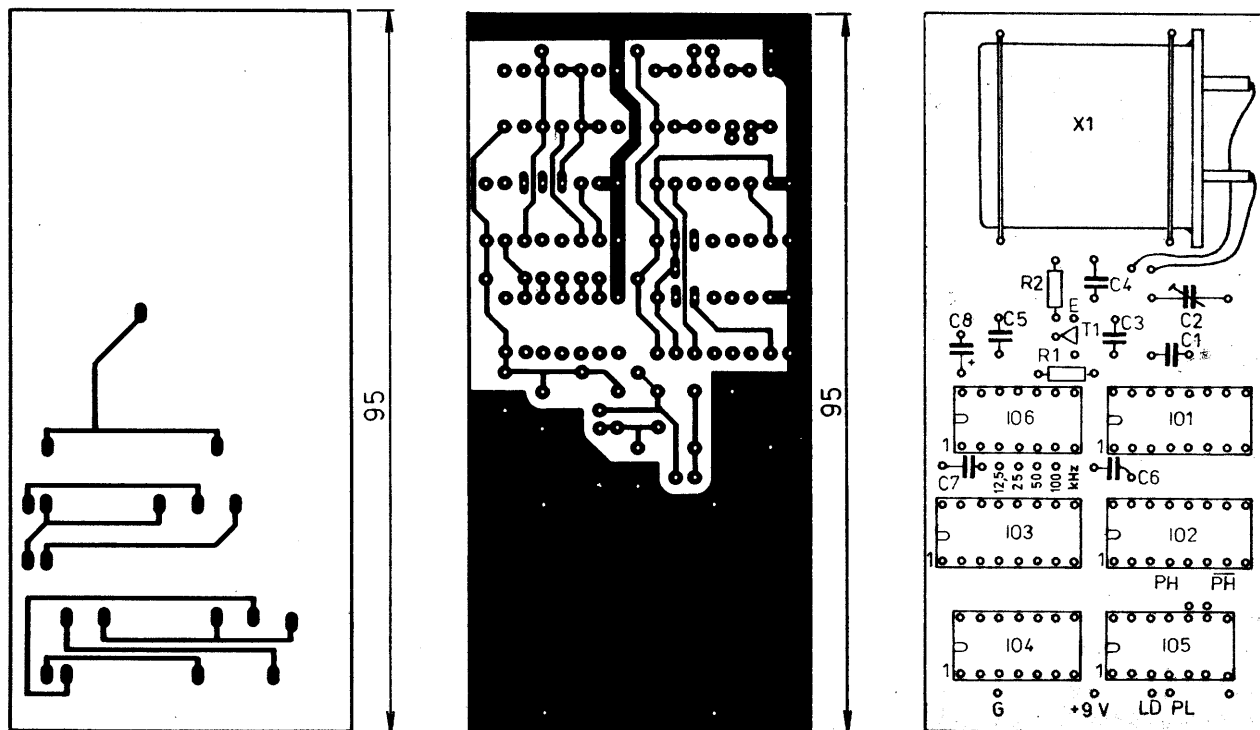
DFM je sestaven na čtyřech deskách s plošnými spoji jednotného rozměru



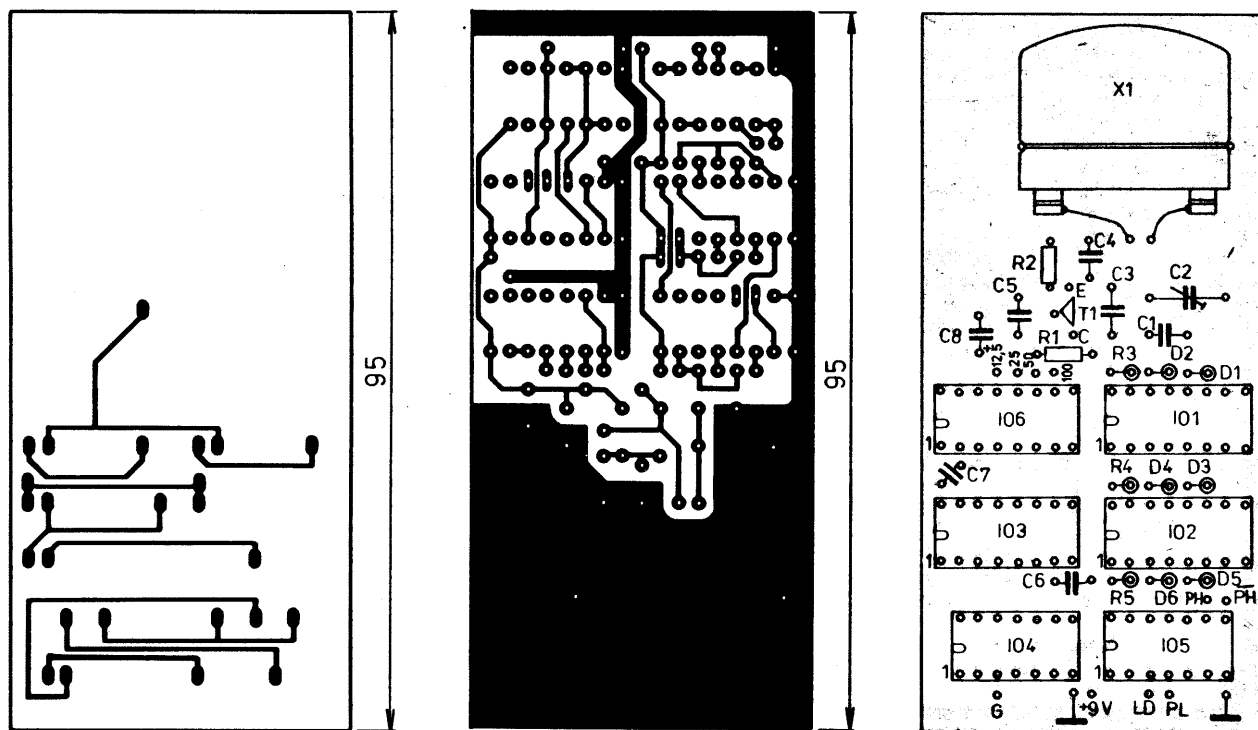
Obr. 7. Deska s plošnými spoji V318 displeje



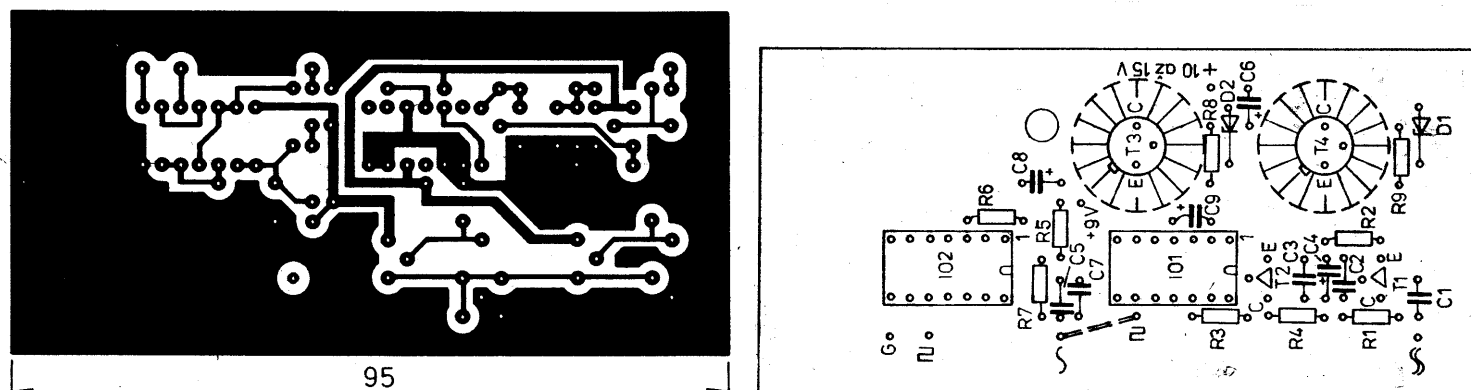
Obr. 8. Deska s plošnými spoji V319 čítačů



Obr. 9. Deska s plošnými spoji V320 řídicího bloku (s krystalem, 1,6 MHz)



Obr. 10. Deska s plošnými spoji V321 řídicího bloku (s krystalem 1 MHz)



Obr. 11. Deska s plošnými spoji V322 vstupů

Seznam součástí

Deska displeje

Číslicovky

H1 až H6 6 ks, DR401B

Deska čítačů

Integrované obvody

IO1 až IO6 6 ks, MHB4543

IO7 až IO126 ks, MHB4029

Rezistory

R1 až R24 24 ks, 100 k Ω (22 až 470 k Ω),
TR 191 (MLT 0,125)

Kondenzátory

C1 až C5 5 ks, 47 nF (22 až 100 nF),
TK 764 (TK 782)

Deska řídicího bloku (s krystalem 1,6 MHz)

Integrované obvody

IO1 až IO3 3 ks, MHB4518

IO4 1 ks, MHB4012

IO5 1 ks, MHB4001

IO6 1 ks, MHB4024 (MHB4020)
možno vypustit

Tranzistory

T1 1 ks, KC509 apod.

Rezistory

R1 1 ks, 470 k Ω (390 až 560 k Ω)
TR 191 (MLT 0,125)

IO4 1 ks, MHB4012

IO5 1 ks, MHB4001

Tranzistory

T1 1 ks, KC509 apod.

Diody

D1 až D6 6 ks, KA263 apod.

Rezistory

R1 1 ks, 220 k Ω (180 až 270 k Ω),
270 k Ω),
TR 191 (MLT 0,125)

R2 1 ks, 3,3 k Ω (2,7 až 3,9 k Ω),
TR 191 (MLT 0,125)

R3 až R5 3 ks, 15 k Ω (10 až 100 k Ω),
TR 191 (MLT 0,125)

Kondenzátory

C1 1 ks, 8,2 pF, TK754

C2 1 ks, 2 až 6 pF, keramický trimr
(NDR)

C3, C4 2 ks, 330 pF (220 až 680 pF),
TK 754

C5 až C7 3 ks, 47 nF (22 až 100 nF),
TK 764 (TK 782)

C8 1 ks, 10 μ F (4,7 až 22 μ F),
TE 133

Krystal

X1 1 ks, 1,0 MHz (K1 z RM31)

Deska vstupů

Integrované obvody

IO1 1 ks, MH5490A (MH7490A,
MH8490A)

IO2 1 ks, MHB4001

Tranzistory

T1, T2 2 ks, KSY71

T3, T4 2 ks, KF507 apod.

Diody

D1 1 ks, KZ260/5V6

D2 1 ks, KZ260/10

Rezistory (TR 191, MLT 0,125)

R1, R4, R5,

R8 4 ks, 1 k Ω (1,2 k Ω)

R2 1 ks, 470 k Ω

R3 1 ks, 220 k Ω

R6, R7 1 ks, 100 k Ω (82 až 150 k Ω)

R9 1 ks, 2,2 k Ω (1,5 až 2,7 k Ω)

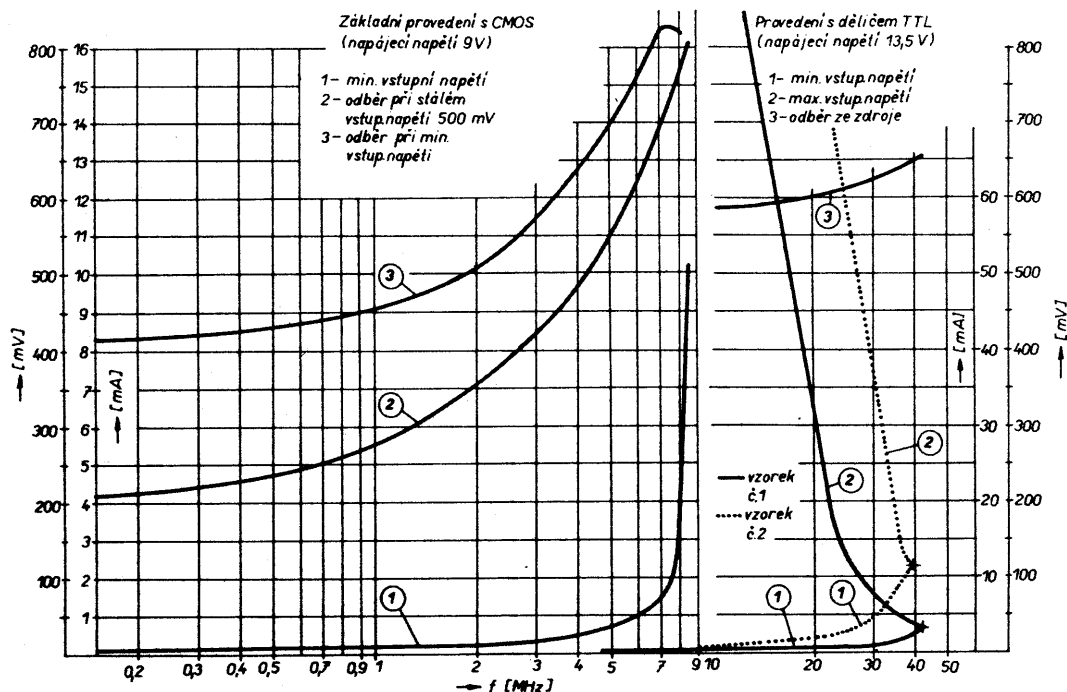
Kondenzátory

C1 až C3,

C5, C7 5 ks, 47 nF (22 až 68 nF), TK 764

C4, C6, C8

C9 4 ks, 47 nF (22 až 68 nF), TK 764



Obr. 12. Průběh citlivosti vstupů v závislosti na kmitočtu

R2 1 ks, 3,3 k Ω (2,7 až 3,9 k Ω),
TR 191 (MLT 0,125)

Kondenzátory

C1 1 ks, 56 pF (47 až 82 pF), TK 754

C2 1 ks, 6 až 25 pF keramický trimr
(NDR)

C3, C4 2 ks, 330 pF (220 až 680 pF),
TK 754

C5 až C7 3 ks, 47 nF (22 až 100 nF),
TK 764 (TK 782)

C8 1 ks, 10 μ F (4,7 až 22 μ F),
TE 133

Krystal

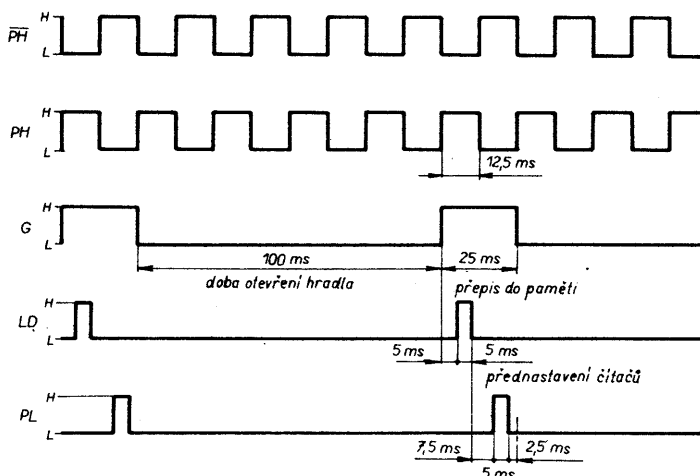
X1 1 ks, 1,6 MHz

Deska řídicího bloku (s krystalem 1 MHz)

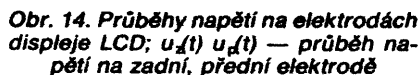
Integrované obvody

IO1 až IO3,

IO6 4 ks, MHB4518



Obr. 13. Časové průběhy řídicích signálů



Po osazení desek můžeme přistoupit k jejich sestavě. Mechanická sestava DFM je na obr. 15. Všechny desky jsou v rozích připájeny mezi bočnice z jednostranně plátovaného kuprexitu rozměrů $1,5 \times 45 \times 60$ mm. Bočnice nejprve připájáme na osazenou desku displeje, přičemž dbáme na kolmost a přesnost. Na desku displeje pak ze strany spojí připájáme vývodní kabelky patřičných délek. Pak je možné připájet desku čítačů a spojit s ní kabelky od segmentů displeje a kabelk se signálem PH. Kabelk se signálem PH prochází dírou o $\varnothing 1,5$ mm v desce čítačů na desku řídicího bloku.

Pak připájíme spodní stěnu z jednostranně plátovaného kuprexitu 1,5 x 60 x 98 mm. Ve spodní stěně jsou vyvrátány díry pro průchodkové kondenzátory, které jsou do nich zapájeny. Vývody kondenzátorů připájíme na straně spojující se vstupům předvolby. To platí jen tehdy, chceme-li vyvést vstupy pro nastavení předvolby mimo DFM. Bude-li předvolba pevně nastavená, „prodrátujeme“ ji ze strany spojující se vstupům předvolby starat.

Obr. 15. Mechanická

1 — deska displeje, 2 —
3 — deska řídícího bloku
vstupu, 5 — spodní stě-
stěna, 7 — boční stěna,
vstupu, 9 — průchodkov-
předvolby, 10 — p-
11 — organické sklo, 12

Obr. 15. Mechanická sestava DFM;
1 — deska displeje, 2 — deska čítačů,
3 — deska řídicího bloku, 4 — deska
vstupů, 5 — spodní stěna, 6 — zadní
stěna, 7 — boční stěna, 8 — konektor
vstupu, 9 — průchodkový kondenzátor
předvolby, 10 — předložka,
11 — organické sklo, 12 — šroub M2

V tomto stavu je již možno ověřit celkovou činnost DFM. Po připojení napájecího napětí by se měla zobrazit čísla na displeji. Není-li na vstup přiveden žádný signál, odpovídají zobrazená čísla údajům předvolby. Změnou předvolby se tato čísla shodně mění. Zkontrolujeme odběr ze zdroje a na vstup přivedeme signál z generátoru kontrolovaný čítačem. Pokud je vše v pořádku a DFM ukazuje správné, připájíme zadní stěnu z jednostranné plátovného kuprexitu o rozměrech $1,5 \times 45 \times 95$ mm. V zadní části je ve spodní stěně vyvrtána díra pro miniaturní koaxiální konektor a díra pro průchodkový kondenzátor 10 nF, přes který je vedeno kladné napájecí napětí. Po instalaci konektoru na něj připájíme kablík od vstupu. Druhým pólem napájení je kostra jednotky.

Deska displeje má v rozích díry se závit M2. Před displej je tak možno přišroubovat číre nebo kouřové „plexi“ rozměrů 3 x 45 x 98 mm. Pokud budeme DFM instalovat do přístroje, upevníme jej pomocí těchto závitů příšroubováním k přední stěně přístroje šrouby M2. Stupnice bývá umístěna v horní části přístroje, takže není horní stěna DFM zakryta a dosedá na horní kryt přístroje. Pokud by tomu tak nebylo, je nutné zakrýt i horní část DFM, aby se zabránilo vyzařování signálů rušivých kmitočtů. Aby bylo možno nastavit kmitočet oscilátoru v již sestavené jednotce, je v desce vstupu a v zadní stěně díra o \varnothing 5 mm pro šroubovák.

Nejjednodušším případem je použití DFM jako měřiče kmitočtu při laborování apod. V tomto případě budou všechny vstupy předvolby nastaveny na nulu a budou pravděpodobně využita všechna místa displeje. Volba předřazených děličů a tím i rozlišení závisí na kmitočtu měřeného signálu. Vstupy tvarovačů nemají žádné napěťové ochrany, takže je třeba na tuto skutečnost dávat pozor.

Dále jsou uvedeny některé příklady, kdy je DFM použit k indikaci kmitočtu přijímaného nebo vysílaného signálu.

a. Indikace kmitočtu přijímaného signálu rozhlasového přijímače DV, SV a KV do 8 MHz:
Oscilátor je nad přijímaným kmitočtem, mezifrekvence 455 kHz, použito zá-

kladní provedení DFM s CMOS bez
děliče TTL, signál oscilátoru přiveden
na vstup tvarovače CMOS, indikace na
4 místa (pro DV a SV stačí 3 1/2místný
displej), rozlišení na jednotky kHz,
předvolba nastavena na 954500
(10 000,00 — 455,00 = 9545,00);

příklad: je přijímán signál o kmitočtu 6125,0 kHz v pásmu 49 m, kmitočet oscilátoru je 6580,0 kHz, DFM načítá údaj 16125,00 kHz (nejvyšší řád „přeteče“ a nejnižší dva řády nejsou zobrazeny, takže údaj stupnice je 6 125 kHz).

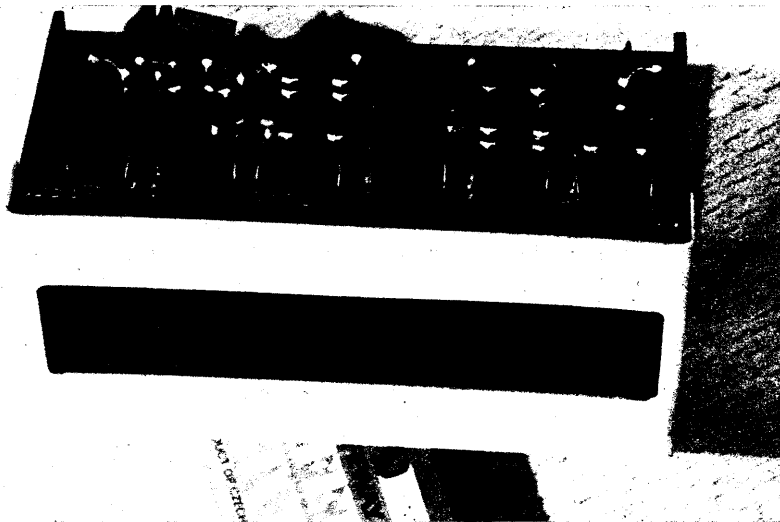
b. Indikace kmitočtu přijímaného signálu rozhlasového přijímače DV, SV a KV do 26 MHz:

Oscilátor je nad přijímaným kmitočtem, mezifrekvence 455 kHz, použito provedení s TTL předděličem, signál oscilátoru převeden na vstup tvarovače TTL, indikace na 5 míst, rozlišení na jednotky kHz, předvolba nastavena na 995450 (100 000,0—455,0 = 99545,0);
příklad: je přijímán signál o kmitočtu 18750,0 kHz v pásmu 16 m, kmitočet oscilátoru je 19205,0 kHz, DFM načítá údaj 118750,0 kHz (nejvyšší řád „přeteče“ a nejnižší řád není zobrazen, takže údaj stupnice je 18 750 kHz).

c. Indikace kmitočtu přijímaného signálu rozhlasového přijímače VKV v pásmu 64 až 108 MHz:

Oscilátor je nad přijímaným kmitočtem, mezifrekvence 10,7 MHz, použito provedení s předděličem TTL a ECL, signál z oscilátoru přiveden na vstup děliče ECL, indikace na 4 místa (stačí 3 1/2místný displej), rozlišení na stovky kHz, předvolba nastavena na 989300 (1000,000—10,700 = 989,300);
příklad: je přijíman signál o kmitočtu 102,5 MHz, kmitočtet oscilátoru je 113,2 MHz, DFM načítá údaj 1102,500 MHz (nejvyšší řád „přeteče“ a dva nejnižší řády nejsou zobrazeny, takže údaj stupnice je 102,5 MHz).

d. Tvorba kmitočtů u přijímačů KV a VKV a transceiverů je poměrně různorodá. Zpravidla se signál předladi-
telného oscilátoru (VFO) směřuje se
signálem krystalového oscilátoru (XO)
v premixeru nebo pomocí fázového
závěsu. Signál výsledného kmitočtu
pak slouží pro příjem či vysílání.
Výsledný kmitočet lze měřit přímo,
výhodnější je však měřit kmitočet sa-
motného VFO a předvolbu DFM pře-
pínat přepínačem pásem a přijímačem
přijem/vysílání. Při více pásmech bude
pravděpodobně nutné použít na
ovládání předvolby diodovou matici či



Obr. 16. Pohled na vývojový vzorek DFM

jednoduchou logiku s hradly CMOS. Přímé měření kmitočtu je výhodné z hlediska proudové spotřeby, protože stačí základní provedení DFM a CMOS. Kmitočty VFO se často pohybují kolem 5 až 6 MHz, takže máme i určitou rezervu v mezním kmitočtu. U zařízení určených pro provoz v radioamatérských pásmech se požaduje rozlišení na stovky Hz, takže při měření kmitočtu VFO lze vypustit číslicovku indikující desítky Hz. Odstraní se tak nepříjemné překlápění číslice displeje o jeden digit, způsobené nerozhodností při otevírání hradla. Pokud budeme chtít zobrazit desítky a stovky MHz, osadíme příslušné číslicovky a jejich činnost ovládáme přepínačem pásem. Při použití napětí rozladěného krystalového oscilátoru (VXO) a násobení kmitočtu VXO v násobičích je nutné při měření kmitočtu VXO změnit dobu otevření hradla ve stejném poměru jako poměr násobení. Jak již bylo uvedeno, lze to udělat změnou kmitočtu krystalového oscilátoru DFM nebo změnou dělicího poměru následujících děličů. Nastavení předvolby je závislé na kmitočtovém plánu a jistě si je každý, kdo zvládne stavbu transceiveru, spočítá a upraví podle své potřeby sám.

Navázání DFM na oscilátor je individuální. V zásadě nesmí DFM oscilátor nijak zatěžovat a ovlivňovat, takže je vhodné zařadit za oscilátor vř odělovací stupeň, případně volit vazbu s co nejmenší kapacitou nebo vazbu indukční smyčkou, volně vázanou na cívkou oscilátoru.

Závěr

Popsaná konstrukce je vlastně nejjednodušším provedením přednastavitelného měřiče kmitočtu s univerzálním použitím. Hlavní přínos má podle mého názoru v tom, že má velmi malé rozměry, malou spotřebu a jednoduché zapojení. Číslicová stupnice je užitečným doplňkem přijímače či transceiveru a na stránkách AR již bylo mnoho článků, zabývajících se číslicovými stupnicemi, z nichž je možno čerpat další informace. Ti, kdo s číslicovými obvody dosud nic nedělali, mají možnost při stavbě DFM získat základní poznatky o těchto obvodech. Úspěšné dokončení stavby, které všem přejí, jistě každému dodá elán do další práce.

Literatura

- [1] Kestler, J., DK1OF: Ein setzbarer Vor/Rück — Frequenzzähler. UKW — Berichte č. 4/1980, s. 210 až 221.

- [2] Flüssigkristal — Frequenzanzeige. Elektor č. 5/1980, s. 28 až 31.
[3] Andrlík, F., OK1DLP: Dělička kmitočtu do 200 MHz. Amatérské radio, konstrukční příloha časopisu 1984, s. 79 až 80.
[4] Kruml, J.: Sekvenční unipolární integrované obvody CMOS. Sdělovací technika č. 10/1983, s. 365 až 368, č. 4/1984, s. 133 až 137.
[5] Teska, V.: Integrované obvody CMOS. Amatérské radio B2/1985, B3/1985, B4/1985.
[6] Vajda, S.; Stotka, P.: Zobrazovací jednotka so sedemsegmentovkami LCD. Amatérské radio A8/1984, s. 293 až 296.
[7] Neubig, B., DK1AG: Entwurf von Quarzoscillatoren. UKW — Berichte č. 1/1979, s. 45 až 61, č. 2/1979, s. 110 až 124.
[8] Vachala, V.: Krystalové oscilátory s unipolárními IO. Sdělovací technika č. 2/1986, s. 44 až 46.
[9] Görl, R., DL1XX: Ein Quarzoscillator der Genauigkeitsklasse 10⁻⁶. UKW — Berichte č. 3/1974, s. 174 až 182.
[10] Pavlovic, J.; Šramar, J.: Krystalové jednotky a oscilátory. Amatérské radio B2/1987.

OTÁČKOMER S „555“

Ing. Oto Blaschke

Najskôr som postavil jednoduchý dvojtranzistorový otáčkomer podľa AR B3/78. S jeho vlastnosťami som však nebol spokojný, lebo údaj bol nestabilný a často evidentne nepravdivý. Keďže špeciálne IO nie sú u nás na trhu, pokúsil som sa použiť presný a stabilný časovač 555. Výsledkom je zapojenie podľa obr. 1.

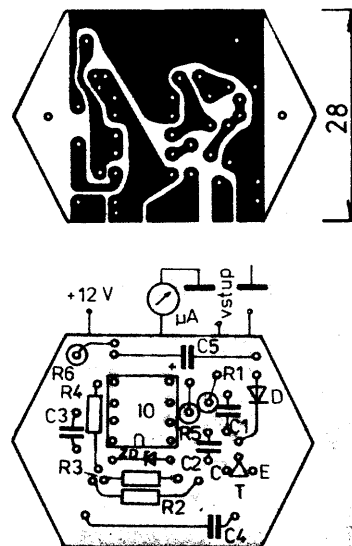
Zapojenie

Vstupný tranzistor v zapojení so spoločným emitorom pracuje ako invertujúci zosilňovač kladných impulzov. Báza je chránená diodou proti záporným impulzom a kondenzátorom C1 s malou kapacitou proti vř rušeniu od zapalovacej sústavy. Cez rezistor R1 je pripojená na rozdeľovač zapalovania. Záporné impulzy z kolektora tranzistora sú vedené cez kondenzátor C2 na vývod 2 IO, ktorý je cez rezistor R3 pripojený na plus pól napájacieho napätia. IO 555 pracuje v základnom zapojení ako monostabilný klopný obvod s časovou konštantou:

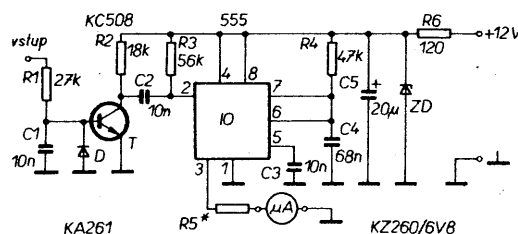
$$\tau = 1,1R4C4, \text{ tj.} \\ \tau \approx 3,5 \text{ ms.}$$

Indikujúce meradlo je pripojené na vývod 3 IO cez rezistor R5, ktorý vyberieme podľa požadovaného rozsahu indikácie otáčok.

Napájacie napätie je stabilizované Zenerovou diodou.



Obr. 2. Doska V323 s plošnými spoji



Obr. 1. Schéma zapojenia

Dosku s plošnými spojmi, obr. 2, som navrhol pomerne malú (ale prehľadnú), k čomu ma nútili priestorové možnosti prístrojovej dosky.

Oživenie

Zapojenie je veľmi jednoduché a neskrýva žiadne záfudnosti. Na miesto rezistoru R5 zapojíme odporový trimer 3,3 kΩ a namiesto prerušovača pripojíme nf generátor. Frekvenciu generátora vypočítame pre zvolenú rýchlosť otáčania podľa vzťahu:

$$f = \frac{kn}{120}$$

pre štvordobý motor,

$$\text{alebo } f = \frac{kn}{60}$$

pre dvojdobý motor,

kde f je frekvencia generátora v Hz,
 n rýchlosť otáčania v ot/min,
 k počet válcov.

Napr. pre štvordobý štvorválcový motor je frekvencia generátora pre zvolené rýchlosti otáčania

1000 ot/min	33,3 Hz
1500	50,0
2000	66,7
3000	100
4000	133
5000	167
6000	200

Na generátore nastavíme frekvenciu odpovedajúcu maximálnym zvoleným otáčkam a trimrom na mieste rezistoru R5 nastavíme plnú výchylku ručičky meradla. Trimer potom zmeráme a nahradíme pevným rezistorom. Tým je otáčkomer nastavený.

Záver

S parametrami realizovaného otáčkomera som plne spokojný. Jeho citlivosť a „selektivnosť“ je výborná. Pri skúšobnom pripojení napájania v priestore motora otáčkomer pracoval spoľahlivo aj bez pripojenia na prerušovač. Neruší ho ani tyristorové zapalovanie podľa AR A8/77 so všetkými zverejnenými úpravami, ktoré mi pracuje bez poruchy na prvé zapojenie už vyše roka.

Použité súčiastky

Rezistory — miniatúrne

R1	27 kΩ
R2	18 kΩ
R3	56 kΩ
R4	47 kΩ
R5*	3,3 kΩ
R6	120 Ω

Kondenzátory

C1, 2, 3	10 nF, keramický
C4	68 nF, TGL (styroflex.)
C5	20 μF/min. 10 V

Polovodičové súčiastky

T	KC508
D	KA261
DZ	KZ260/6V8
IO	555

Meradlo

magnetoelektrické, citlivosť do 1 mA

* podľa meradla

Kapacitní snímač hladiny kapaliny

Ing. Zdeněk Haupt

Snímač je určen k indikaci hladiny vodivých a nevodivých kapalin. Na stránkách AR se toto téma objevilo již několikrát. Vždy se jednalo o složité zařízení, jehož funkce byly závislé na stabilitě kmitočtu.

Vytkl jsem si za cíl, vyrobit zařízení s těmito vlastnostmi:

- jednoduchost zapojení a spolehlivost funkce, bez závislosti na stabilitě kmitočtu,
- snadná reprodukovatelnost,
- malé rozměry, kompaktnost,
- použitelné i pro mobilní prostředky

Snímač je sestaven ze dvou operačních zesilovačů a koncového tranzistoru v Darlingtonově zapojení. Při menších teplotních nárocích by bylo možno operační zesilovač nahradit obvodem MA1458 a tím zapojení ještě zjednodušit.

Základní technické údaje

Napájecí napětí:	+10 až +31 V.
Max. výstupní proud:	3 A.
Max. úbytek napětí na T1, U_{CES} :	2 V.
Ochrana proti napěťovým špičkám:	—200 V.
Zpoždění reakce:	max. 1 s.
Rozpětí pracovních teplot:	—40 až +100 °C.

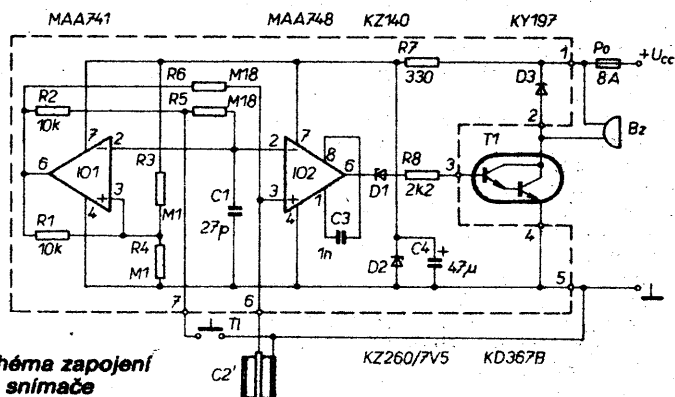
Popis zapojení

Celkové schéma snímače je na obr. 1, kde součástky umístěné na desce s plošnými spoji jsou ohraničeny přerušovanou čarou. Je osazen dvěma operačními zesilovači MAA741 a MAA748. První OZ je zapojen jako astabilní klopný obvod a druhý jako diferenční zesilovač. Výstupní signál druhého OZ je zesílen koncovým tranzistorem T1, KD367. Oba operační zesilovače jsou napájeny nesymetrickým, stabilizovaným napětím 7,5 V. Rezistory R3 a R4, 100 kΩ, tvoří měkký zdroj poloviny napájecího napětí. Kondenzátor C1, 27 pF, je porovnávací kapacita, nabíjená nebo vybíjená přes rezistory R2, 10 kΩ a R5, 0,18 MΩ z výstupu prvního OZ. C2 je tvořen kapacitou vlastního snímače. Kondenzátor C3, 1 nF, dioda D1, KZ140 a rezistor R8, 2,2 kΩ, upravují signál pro koncový tranzistor T1. Ochranu proti záporným indukčním špičkám tvoří jednak rychlá dioda D3, KY197 a jednak je ochrana dána konstrukcí samotného tranzistoru T1. Zátěž tranzistoru je připojena místo kolektorového odporu (Bz). Koncový tranzistor lze napájet nestabilizovaným napětím v rozmezí 10 až 31 V, to znamená, že zařízení je možno použít pro palubní síť motorových vozidel 12 V i 24 V. Tlačítko T1 slouží k ověření správnosti funkce celého zařízení před nastartováním vozidla. Zařízení je jištěno pojistkou Po, 8 A.

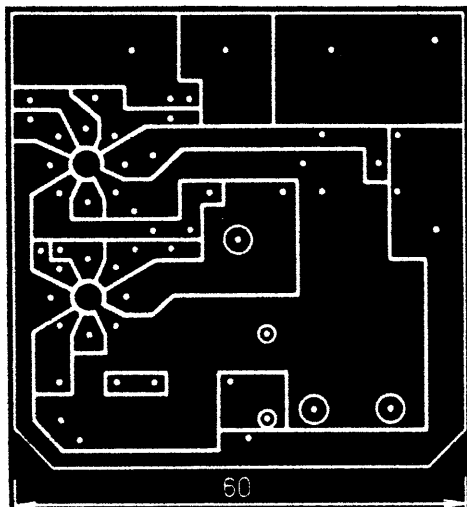
Popis činnosti

Po přiložení napájecího napětí, viz schéma na obr. 1, předpokládáme, že je na kondenzátoru C1 nulové napětí. Kondenzátor je spojen s invertujícím vstupem 2 IO. Na neinvertujícím vstupu 3 je napětí děliče (který se skládá z rezistorů R3 a R4) — přibližně polovina napájecího napětí. Na výstupu 6 IO se objeví kladné napětí, které vlivem zpětné vazby, tvořené odporem rezistoru R1, zvětší napětí na neinvertujícím vstupu 3 IO. Kondenzátor C1 se začne přes rezistory R2 a R5 nabíjet a po překročení napětí na neinvertujícím vstupu 3 se obvod IO1 přepoklopí. Napětí na neinvertujícím vstupu 3 se vlivem zpětné vazby přes R1 zmenší a kondenzátor C1 se přes rezistory R2 a R5 začne vybíjet až do doby dosažení tohoto napětí. Tento děj se neustále opakuje. Při něm se zároveň s kondenzátorem C1 nabíjí nebo vybíjí přes rezistor R6 snímací kondenzátor C2. Při tomto ději mohou nastat dvě možnosti:

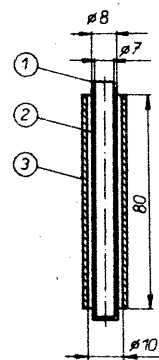
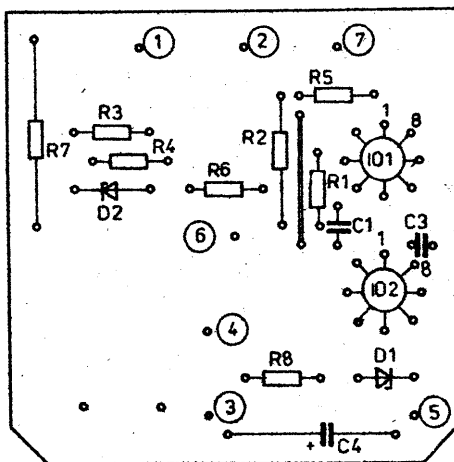
1. Bude-li snímač ponořen do kapaliny, která má větší permitivitu (dielektrickou konstantu) proti vzduchu (olej, voda), bude kapacita snímače větší než kapacita kondenzátoru C1. Nabíjení a vybíjení C2 bude pomalejší a napětí na připojeném neinvertujícím vstupu 3 IO2 bude v každém okamžiku menší než napětí na invertujícím vstupu 2. Na výstupu IO2 bude zbytkové napětí asi 2 V. Toto napětí nestačí k otevření koncového tranzistoru T1 a bzučák Bz nebude signalizovat.
2. Vynoří-li se snímač z kapaliny, jeho kapacita se vlivem změny dielektrika zmenší pod velikost kapacity C1. Na-



Obr. 1. Úplné schéma zapojení kapacitního snímače



Obr. 2. Deska s plošnými spoji V324 a rozložení součástek



Obr. 3. Rozměry snímače

blížení a vybíjení kapacity C'2 bude rychlejší a napětí na neinvertujícím vstupu 3 IO2 bude v každém okamžiku větší než napětí na invertujícím vstupu 2. Napětí na výstupu IO2 se zvětší na velikost blízkou napájecímu napětí, způsobí otevření koncového tranzistoru T1 a ten uvede do činnosti signalizaci (bzučák, žárovka).

Mechanická konstrukce a stavba

je dána tvarem a velikostí pouzdra, které máme k dispozici. Sám jsem použil pouzdro z vyřazeného polovodičového regulátoru napětí alternátoru, výrobce PAL Magnetron Kroměříž (obr. 4 a obr. 5). Toto pouzdro je vhodné, protože má díry pro montáž výkonového tranzistoru a slouží zároveň jako chladič. Jelikož bude spojeno s kostrou, je třeba tranzistor T1 izolovat podložkou. Tři konektorové vývody se využijí pro přívod napájecího napětí, výstup a pro připojení testovacího tlačítka.

Deska s plošnými spoji (obr. 2) je provedena metodou dělicích čar. Postup výroby si jistě najde každý sám podle svých možností.

Nejnáročnější prací je provedení snímače. Snímač musí být vodotěsný, odolný teplotě kolem 100 °C a jeho spojení s deskou s plošnými spoji musí být co nejkratší. Proto jsem zhotovil snímač jako součást pouzdra. Snímač je proveden jako válcový kondenzátor, se střední elektrodou izolovanou od prostředí (pro případ vodivé kapaliny). Materiál izolace musí být nenasákavý, aby nezhoršoval elektrické vlastnosti kondenzátoru snímače. Musí též vzdorovat teplotám kolem 100 °C. Nejvhodnějším materiálem je teflon.

Kapacita C2 (obr. 1) snímače na obr. 3 s vrstveným dielektrikem se vypočítá podle vzorce:

$$C[F] = \frac{2\pi\epsilon_0}{\ln \frac{D_3}{D_2} \ln \frac{D_2}{D_1} + \frac{D_2}{\epsilon_1} + \frac{D_1}{\epsilon_2}}$$

kde ϵ_0 je permitivita vakua

(8,859 · 10⁻¹² Fm⁻¹),

ϵ_1 permitivita vzduchu (= 1),

ϵ_2 permitivita teflonu (= 2,1),

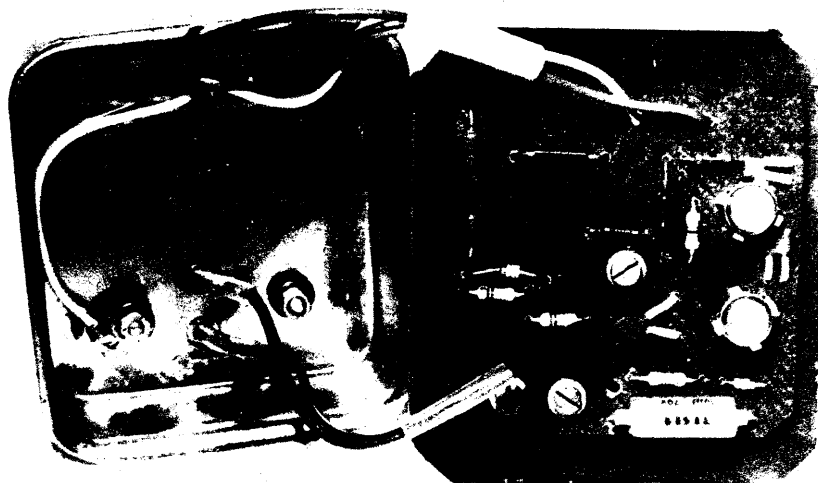
D_1 průměr vnitřní elektrody (= 7 mm),

D_2 průměr izolace (= 8 mm),

D_3 vnitřní průměr vnější elektrody

(= 10 mm),

l délka snímače (= 80 mm).



Obr. 4. Osazení desky a její propojení s T1 a vývody

Rozměrům podle obr. 3 odpovídá výpočetem kapacita 15,5 pF.

V mém případě kapacita snímače bez kapaliny byla naměřena 16,5 pF. Pro nevodivé kapaliny je vhodné tuto kapacitu zvětšit paralelním připojením kondenzátoru asi 10 pF. Bude-li snímač používán pro hlídání vodivých kapalin, může být vnější válcová elektroda vypuštěna, protože ji nahradí samotná kapalina. Kostra zařízení ovšem musí být vodivě spojena s kapalinou.

Rozmístění součástek na desce s plošnými spoji (obr. 2) není kritické. Naopak by bylo možno desku zmenšit. Tranzistor T1 (obr. 1) je umístěn mimo desku a s ní spojen kablíky. Připojovací body desky jsou označeny čísly, shodně jako ve schématu. Zařízení nevyžaduje žádné nastavování. Při pečlivém zapojení musí pracovat na první zapnutí.

IO2	MAA748
T1	KD367B
D1	KZ140
D2	KZ260/7V5
D3	KY197

Literatura

- [1] Nessel, V.: Polovodičové součástky v automatizaci (str. 195). SNTL: Praha 1979.
- [2] PV 3680 — 86.
- [3] Patent USA č. 3811051.
- [4] Katalogy součástek TESLA.
- [5] Materiálové listy SVUM.

Seznam součástek

Rezistory (TR 151 nebo TR 212)

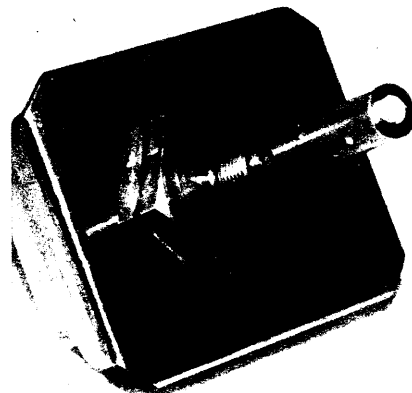
R1, R2	10 kΩ
R3, R4	100 kΩ
R5, R6	180 kΩ
R7	330 Ω/2 W, TR 154
R8	2,3 kΩ

Kondenzátory

C1	27 pF, WK 71411 (slídový)
C3	1 nF/40 V, TK 744
C4	47 μF/25 V, TE 195

Polovodičové součástky

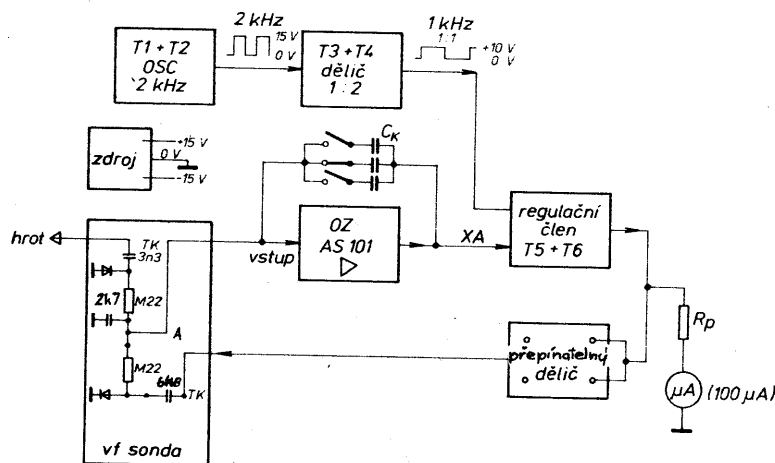
IO1	MAA741 (MAA748)
-----	-----------------



Obr. 5. Vnější vzhled snímače

Milivoltmetr VF mV3

„Mezi amatéry jsou skvělí konstruktéři, ale nenapišou ani řádek. Na to už jim nezbude čas. A vůbec už ne na nějaké korespondování se čtenáři. Nečekejte, že Vám něco pošlou. Jeďte za nimi, vyptávejte se jich, zveřejňujte jejich práce!“ Takto vyjádřili radioamatéři své mínění na besedě s redaktory AR na Celostátním semináři radioamatérské techniky v Olomouci v roce 1985. Zkusili jsme to, vypravili se do Sudic za Tomášem Boháčkem, OK2BNE, a předkládáme jeho milivoltmetr.



Obr. 1. Blokové schéma milivoltmetru VF mV3 od OK2BNE

Nejobtížnější úlohou měřicí techniky je měření extrémních hodnot: velmi velkých a velmi malých. To platí i o měření vf napětí, přičemž měření vysokých napětí je přece jen snadnější než měření napětí velmi nízkých. A právě nízká napětí potřebujeme často měřit, zejména v tranzistorové technice na vlnách krátkých i velmi krátkých. Měřicí přístroj musí mít velký vstupní odpor, aby nezatěžoval zdroj měřeného napětí. U milivoltmetru vysokofrekvenčního má významný vliv na kvalitu měření vstupní kapacita a indukčnost použité sondy.

Vf napětí se při měření detekuje a zesiluje stejnosměrným zesilovačem. Vystavají dva problémy: měření malého usměrněného napětí a stabilita stejnosměrného zesilovače. Konstruktor milivoltmetru VF mV3 se snažil tato úskalí překonat pečlivou konstrukcí měřicí sondy a použitím kompenzační metody.

Měřené napětí se snímá ocelovým dotekovým hrotem přes kondenzátor 3,3 nF. Ten je oškrábán a zbaven přivoďů, aby jeho indukčnost byla co nejmenší. Střídavé napětí přichází na diodu D1 a přes rezistor 220 kΩ do bodu A na kondenzátory C2, C3; odtud je vedeno na vstup operačního zesilovače AS101. Do bodu A je přes rezistor R2 (rovněž 220 kΩ) připojena dioda D2, zapojená opačně. (Zde nesmí být vedeny žádné dlouhé spoje.) Diody D1 a D2 by měly být pokud možno stejné. Na diodu D2 přivádíme přes kondenzátor C4 (6,8 nF) kompenzační napětí.

Zdrojem kompenzačního napětí je multivibrátor s tranzistory T1 a T2. Ten vyrábí konstantní pravoúhlé impulsy 15 V o kmitočtu 2 kHz. Dělič 1:2 s bistabilním klopným obvodem (tranzistory T3, T4) snižuje jeho kmitočet na 1 kHz s vrcholovou úrovní 8 až 10 V. Kolektorové rezistory musí být v toleranci 1 %, aby byla dodržena střída 1:1

. Z kolektoru tranzistoru T3 je tento signál přiváděn přes kondenzátor 1 μ na bázi tranzistoru T6, na jehož kolektorovém rezistoru R15 přes C14 získáváme kompenzační napětí pro sondu. Tranzistory T6 a T5 pracují jako regulační stupeň řízený signálem z operačního zesilovače přiváděným přes rezistor 1 kΩ na bázi tranzistoru T5. Amplituda střídavého napětí na kolektoru tranzistoru T6 je úměrná řídicímu napětí dodávanému operačním zesilovačem a mění se od 0 V po -8 V.

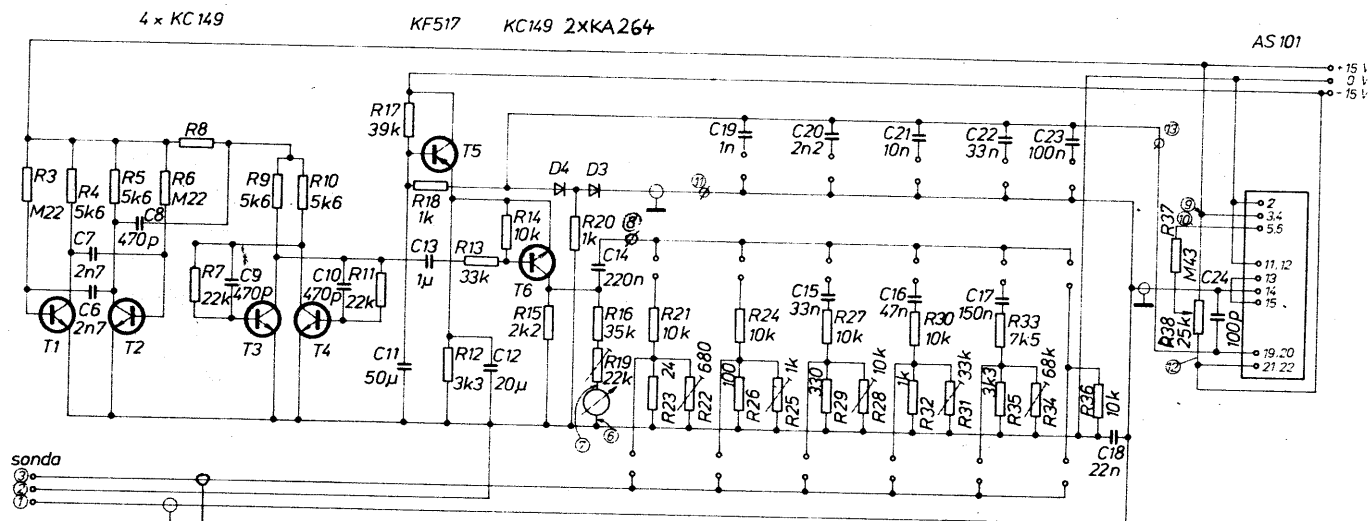
Všechny spoje, které vedou na nulový potenciál, musí být vedeny do jednoho pájecího bodu na vstupní konektor sondy. Zde je nulové napětí a od něho symetricky +15 V na kolektorech T1 až T4 a -15 V na kolektoru T5. Zdroj tedy musí dávat 2x 15 V. Sekundár transformátoru má vinutí 2x 18 V/200 mA, na která jsou připojeny dva usměrňovače v můstkovém zapojení s filtračními kondenzátory 2x 500 μF/35 V a dva stabilizátory MAA723. Primární vinutí síťového transformátoru musí být galvanicky odstiněno od sekundárního uzemněnou měděnou fólií.

Z regulačního členu se signál přivádí jednak přes proměnný rezistor R19 (22 kΩ) na měřidlo μA, jednak přes dělič na diodu D2 sondy. První dva rozsahy (tj. 10 mV a 30 mV) jsou spojeny přímo, další rozsahy přes kondenzátory.

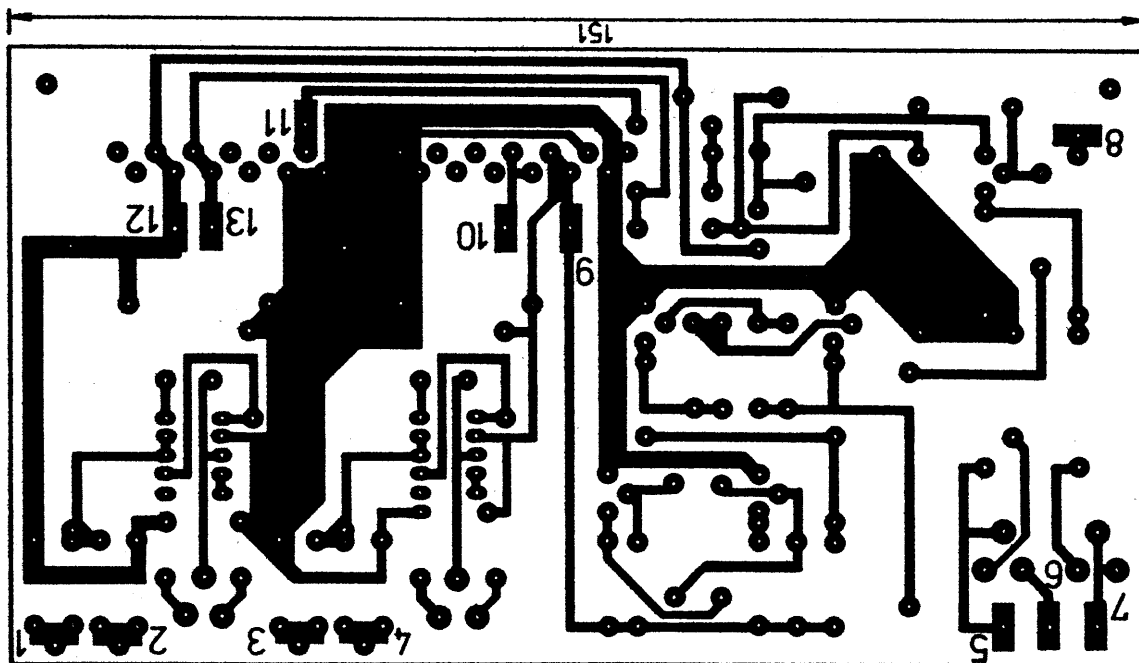
Operační zesilovač, sestavený na desce plošných spojů, zpracovává nepatrná napětí řádů μV, a proto musí mít velké zesílení, velký vstupní odpor a malý drift. Byl použit typ AS101, popsáný ve [2]. V obvodu jeho zpětné vazby se přepínají (zároveň s rozsahy) kondenzátory C_k, které zlepšují stabilitu zpětnovazební smyčky operačního zesilovače.

Operační zesilovač, zapojený podle detailního schématu na obr. 7, je širokopásmový nízkodriftový zesilovač se třemi paralelními větvi, jejichž kmitočtová pásma přenosu se vzájemně doplňují.

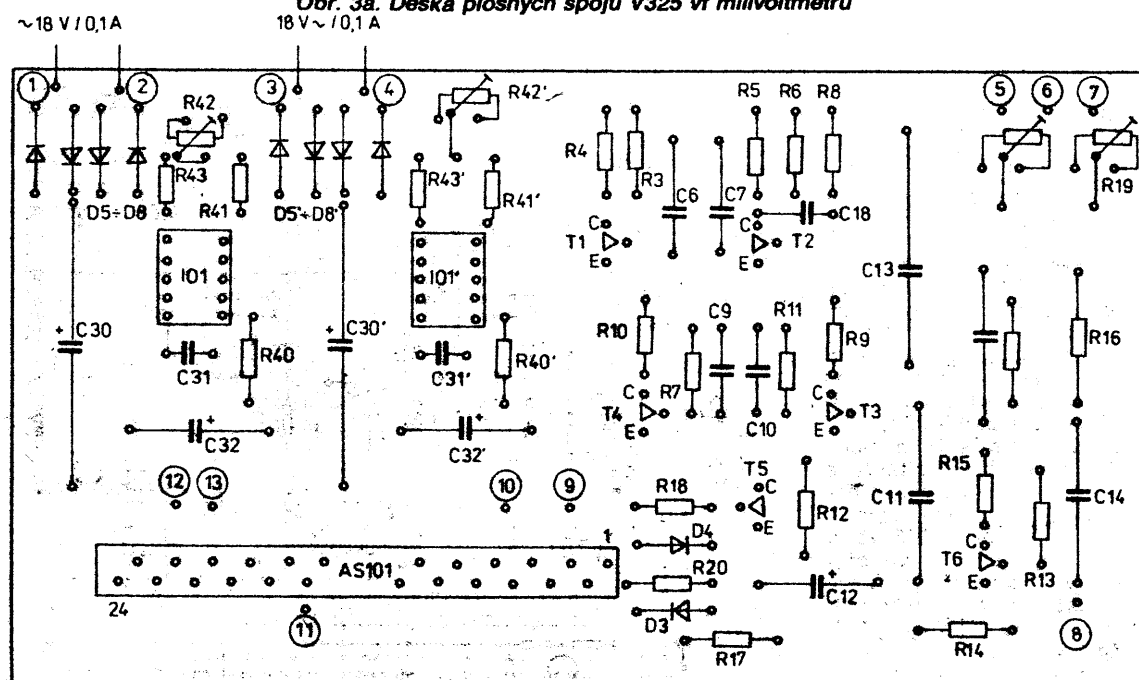
Podstatnou část kmitočtového spektra zpracovávaných signálů zesiluje větve nízkofrekvenční, navázaná střídavě svým invertujícím vstupem ke vstupnímu diodovému omezovači. Výstupní proud tohoto stupně je zesílen sledovačem T3 a převeden posouvačem pracovní úrovně T4 na nf vstup konco-



Obr. 2. Schéma vf milivoltmetru



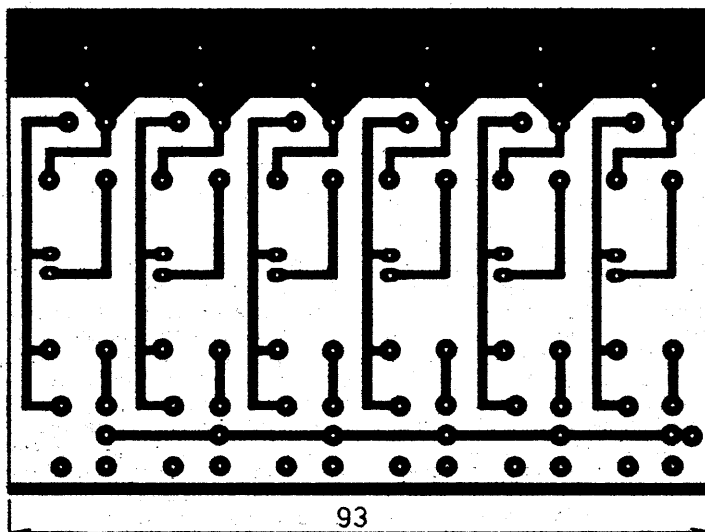
Obr. 3a. Deska plošných spojů V325 vř milivoltmetru



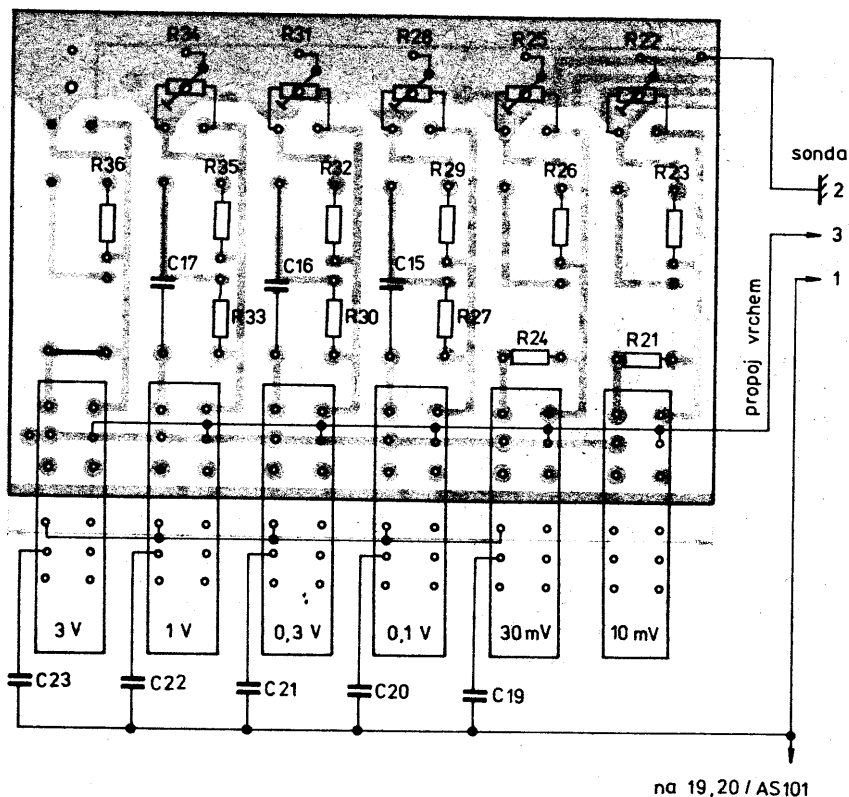
Obr. 3b. Rozložení součástek na desce plošných spojů V325

vého zesilovače, zajišťujícího výstupní napěťový rozkmit. Jako hlavní koncový stupeň působí pravý tranzistor T6 z koncové diferenční dvojice s aktivní zátěží tvořenou kolektorem komplementárního tranzistoru T7, řízeného levým tranzistorem T5. Dvojice komplementárních emitorových sledovačů T8, T9 navazujícího proudového boosteru tvoří zároveň s oběma emitorovými rezistory a čtyřmi diodami D3 a D6 obousměrnou elektronickou pojistku, omezující zkratový proud při náhodných zkratech výstupu k zemi nebo k jedné z napájecích sběrnic. V druhé funkci stabilizují emitorové odpory klidový odběr boosteru na zlomek jmenovitého výstupního proudu.

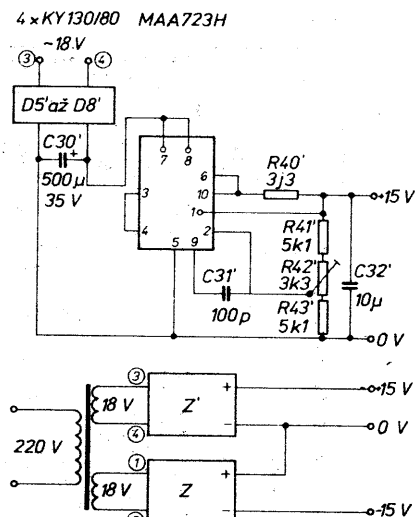
Vysokofrekvenční stabilitu zesilovače zajišťuje rychlý emitorový sledovač v paralelní vysokofrekvenční větvi, vedené ze vstupu přímo na vř vstup koncového zesilovače. V pásmu kmitočtů nad 100 kHz se operační zesilovač chová jako zpětnovazební inte-



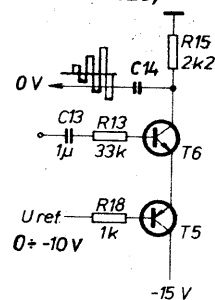
Obr. 4a. Deska plošných spojů V326 přepínání rozsahů



Obr. 4b. Rozložení součástek na desce V326



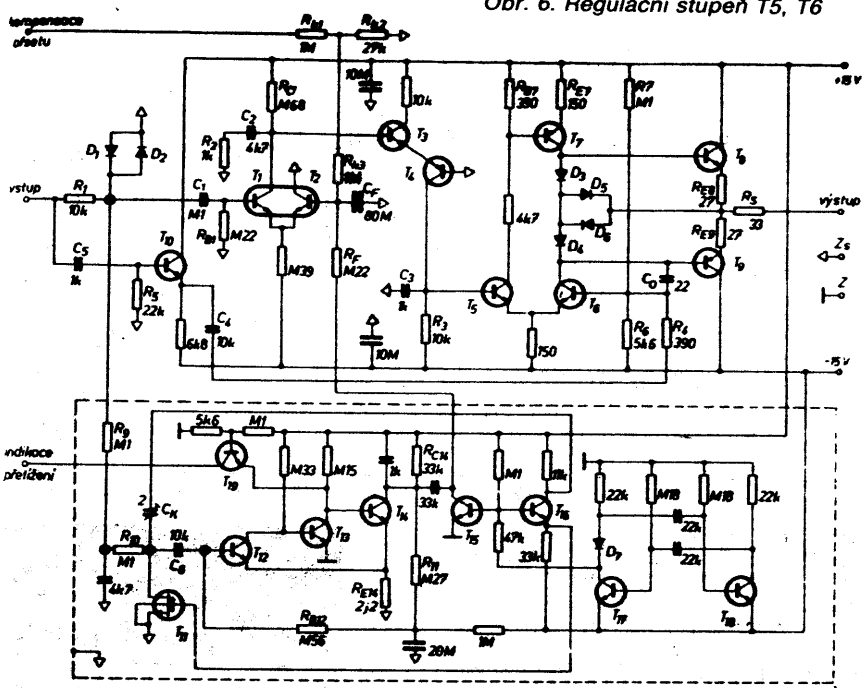
Obr. 5. Schéma zapojení napájecího zdroje (je umístěn přímo na desce V325)



Obr. 6. Regulační stupeň T5, T6

grátor 390Ω 22 pF s bezpečným sklonem amplitudové charakteristiky -20 dB/dek . Sériový odpor 33Ω izoluje vnitřní vf smyčku kolem koncového zesilovače od případné vnější kapacitní zátěže a zvětšuje tak odolnost proti rozkmitání.

Driftové vlastnosti určuje korekční větev (0 až 20 Hz) předřazená před neinvertní vstupu nf větve. Její klíčovou část představuje paralelní spínací modulátor s MOSFET se svým budícím obvodem. Budící oscilátor, kmitající na kmitočtu 200 Hz , s klíčovací poměrem 1:1 ovládá paralelní spínací demodulátor s tranzistorem T15, který zároveň působí svým emitorovým přechodem jako kladný omezovač vlny pro buzení modulačního MOSFET T11, odebrané z emitoru invertoru T16. Proudové špičky přiváděné na vstup modulačního zesilovače parazitní kapacitou hradla a kolektoru MOSFET jsou kompenzovány opačnými proudovými špičkami přiváděnými přes teflonový kondenzátorový trimr 2 pF z kolektoru invertoru T16. Střídaně navázaný úsporný tluststředový modulační zesilovač (T12 až T14) má nízkošumový vstup (kolektorový proud $50 \mu\text{A}$, kolektorové napětí 0 V), ústřední zpětnovazební stabilizaci pracovních bodů a celkovou stabilizaci zesílení společným emitorovým odporem. Paralelní kondenzátor v kolektoru posledního tranzistoru omezuje vhodné šířku kmitočtového pásma modulačního zesilovače a zabraňuje jeho rozkmitání parazitní kapacitní vazbou. Z kolektoru tranzistoru T13 je odvozeno vybudování indikačního tranzistoru T19, který může ovládat vnější světelné nebo zvukové návěští přetížení zesilovače. Dolnoproustný filtr předřazený modulátoru zabraňuje zahlcení modulačního zesilovače dynamickým vstupním chybovým napětím. To odpovídá vybudování operačního zesilovače signálem s podstatným podílem vf složek blízkých jeho

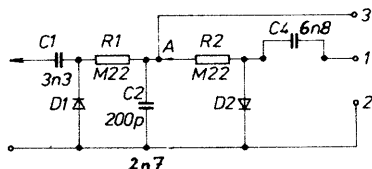


Obr. 7. Schéma operačního zesilovače AS101 (převzato z časopisu Sdělovací technika č. 3—4/1969, s. 85)

meznímu kmitočtu (např. strmým obdélníkovým napětím).

Pro pochlazení vlivu indukčnosti přívodů napájecích napětí na stabilitu zesilovače, potlačení vř brumu napájecích sběrnic a potlačení interakce velkého počtu paralelně připojených zesilovačů (v počítači) jsou obě napájecí napětí blokována a země je rozdělena na signálovou a výkonovou. (Signálová země je značena trojúhelníčkem.) Choulostivé vstupní uzly zesilovače jsou chráněny proti svodovým proudům pájením na keramické opěrné

Seznam součástek operačního zesilovače AS101, jejichž typy nejsou uvedeny ve schématu na obr. 7: T1, T2 — KC509, T3, T10, T12, T13, T14, T15, T16 — KC508, T4 — KFY16, T5, T6 — KC507, T7, T9 — KFY18, T8 — KF503, T11 — KF521, T17, T18 — KF508, T19 — KF507; diody — všechny KA501; C1 — TC 191, C5, C6 — TC 276, C_t — teflonový trimr; R1, R9, R10 — WK 650 53. Ostatní R — TR 191.



Obr. 8. Schéma zapojení vf sondy

body se stínícím prstenem a celá korekční větev i s budícím oscilátorem je uzavřena krytem, který jednak zamezuje kapacitní vazbě z oscilátoru do vstupu, jednak chrání modulační zesilovač před síťovým brumem.

Vlastnosti operačního zesilovače jsou pro přehlednost shrnuty v tab. 1.

V hrotové sondě usměrníme měřené napětí diodou D1 a přes rezistor R1 je vedeme na filtrační člen C1, C3. V bodě A se potom objeví kladné ss napětí. Toto velmi malé napětí (řádově μV) vedeme na invertující vstup operačního zesilovače. Operační zesilovač pracuje s otevřenou zpětnovazební smyčkou a jeho zesílení je řádově $A_U = 10^6$. Výstupní napětí operačního zesilovače se zvětšuje do minusových hodnot a současně přes regulační tranzistory T5, T6 a přepínač rozsahů (dělič) se přivádí kompenzační napětí na diodu D2, kde se usměrní s opačným znaménkem a přes rezistor R2 je přivedeno do součtového bodu A. Tento pochod trvá do okamžiku, kdy jsou obě napětí stejná ($U_{\text{vstup}} = U_{\text{komp.}}$). Tímto je ukončen proces kompenzace a ss voltmetr zapojený mezi kolektor T6 a společný vodič změří střední hodnotu amplitudy pravoúhlých impulsů, jejichž amplituda se mění od 0 V do -10 V (podle měřeného napětí) bez ohledu na to, na kterém rozsahu měříme.

Při uvádění do chodu prvně seřídíme operační zesilovač. Napájíme ho $+15\text{ V}$; v klidu bere asi 12 mA , výstupní zkratový proud je 40 mA . Výstupní proud normální je asi 20 mA , výstupní napětí 10 V .

Osciloskopem nastavíme multivibrátor a dělič na shora uvedené hodnoty. Dbáme na dodržení střídy a na kmitočet 1 kHz (celistvý násobek síťového kmitočtu).

Nastavení: Z vf generátoru přivádíme na sondu známé vf napětí. Základní nastavení provedeme trimrem R19 ($22\text{ k}\Omega$) tak, že údaj na stupnici je tožný s výstupním napětím generátoru. Pak postupně přepínáme na nižší rozsahy a nastavujeme trimry v příslušných děličích. Asi ve 2% stupnice od počátku vyznačíme na stupnici cejchovací bod, na který budeme při měření potenciometrem R38 (na panelu) nastavovat nulu.

Tab. 1. Vlastnosti operačního zesilovače

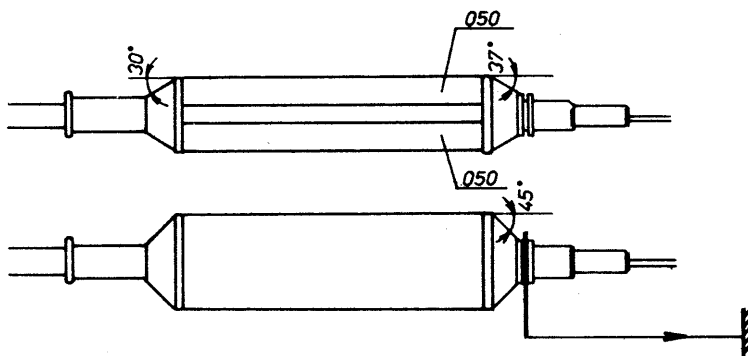
Parametr	Hodnota	Poznámka
Jmenovitý výstup Stejnoseměrné zesílení Stejnoseměrný vstupní odpor Stejnoseměrný výstupní odpor	10 mV , 20 mA 10^6 $300\text{ k}\Omega$ $1\text{ k}\Omega$	zátěž $1\text{ k}\Omega$
Vstupní napěťový offset Vstupní napěťový drift	$10\text{ }\mu\text{V}$ $0,1\text{ }\mu\text{V}/^\circ\text{C}$ $0,5\text{ }\mu\text{V}/\%$ $1\text{ }\mu\text{V}/1000\text{ h}$	Ize externě snulovat $0\text{ až }70\text{ }^\circ\text{C}$ kolísání napájení není kumulativní
Vstupní proudový offset Vstupní proudový drift	50 pA $1\text{ pA}/^\circ\text{C}$ $2\text{ pA}/\%$ $5\text{ pA}/1000\text{ h}$	Ize externě snulovat $0\text{ až }70\text{ }^\circ\text{C}$ kolísání napájení není kumulativní
Vstupní napěťový šum	$1\text{ }\mu\text{V}_{\text{pp}}$ $50\text{ }\mu\text{V}_{\text{pp}}$ $10\text{ }\mu\text{V}_{\text{ef}}$	$0\text{ až }1\text{ Hz}$ $0\text{ až }10\text{ kHz}$
Vstupní proudový šum	2 pA_{pp} 2 nA_{pp} $0,2\text{ nA}_{\text{ef}}$	$0\text{ až }1\text{ Hz}$ $0\text{ až }10\text{ kHz}$
Mezní kmitočet Maximální kmitočet pro plný rozkmit Rychlost přeběhu Připustná kapacitní zátěž	15 MHz 1 MHz $60\text{ V}/\mu\text{s}$ 500 pF	0 dB zátěž $1\text{ k}\Omega$ zátěž $1\text{ k}\Omega$
Napájení Klidový odběr Výstupní zkratový proud	$\pm 12\text{ V až } \pm 18\text{ V}$ $\pm 12\text{ mA}$ 40 mA	k zemi nebo k napájení

Autor použil panelového měřidla typu DHR (110) $100\text{ }\mu\text{A}$, jehož spodní a horní část odřezal, čímž získal malou výšku a dlouhou přehlednou stupnici.

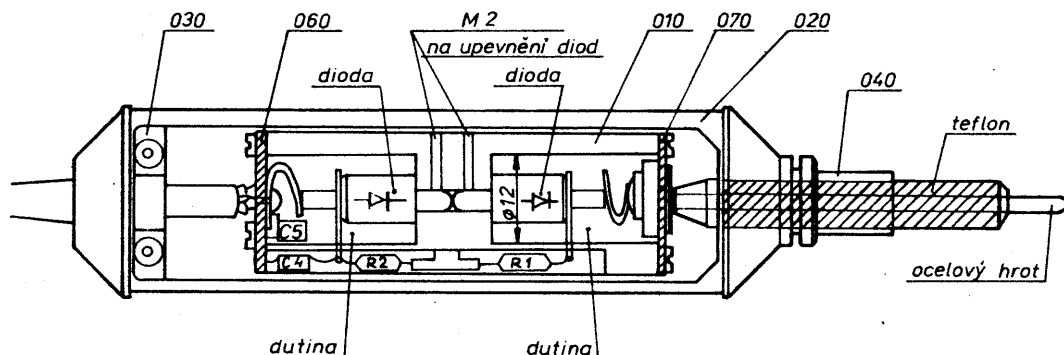
Největší péči je nutno věnovat konstrukci sondy, která musí být vyrobena tak, aby se teplo z ruky do ní nešířilo. Z toho důvodu uvádíme podrobný návod na výrobu sondy (obr. 8 až 20).

Literatura

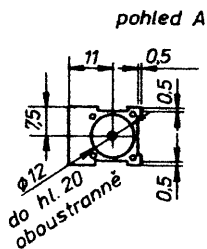
- [1] Labaj—Staněk: Tranzistorové a elektronkové voltmetry, SNTL 1970.
- [2] Ing. Jiří Dostál: Operační zesilovač, Sdělovací technika 3—4/1969, str. 84—89.
- [3] Ing. Jiří Dostál: Aplikace operačního zesilovače, Sdělovací technika 3—4/1970, str. 76—82.



Obr. 9. Vnější provedení vf sondy

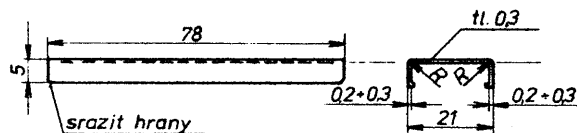


Obr. 10. Vnitřní uspořádání sondy

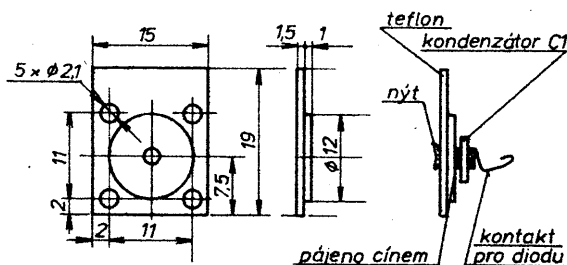
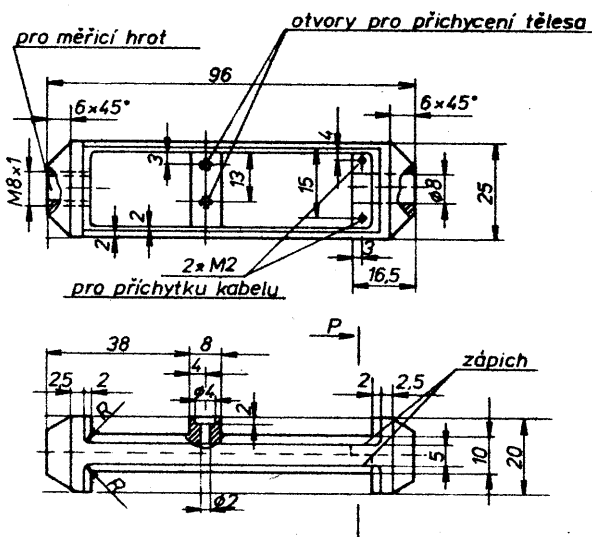


Technical drawing of a mechanical part (Fig. 1.10) showing a cross-section with dimensions and features. The part has an overall width of 19 and a total height of 16.5. The top surface is flat with a width of 12 (indicated by $\phi 12$). Below this is a circular feature with a diameter of 10 (indicated by $\phi 10$). The part has four holes, each with a diameter of 2.1 (indicated by $4 \times \phi 2.1$). The bottom surface is flat with a width of 11. The part has a total height of 16.5, with a section line indicating a break in the middle. The part is labeled with dimensions 19, 11, 2, 2, 11, 7.5, and 16.5. The part is labeled with dimensions $\phi 12$, $\phi 10$, $2 \times \phi 1$, and $4 \times \phi 2.1$.

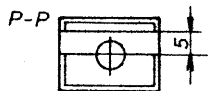
Obr. 16. Díl 060 sondy; podložka z oboustranně plátovaného cuprexitu tl. 1,5 mm; kroužek $\varnothing 12$ až $\varnothing 10$ je odstraněná měděná fólie — jen na jedné straně podložky



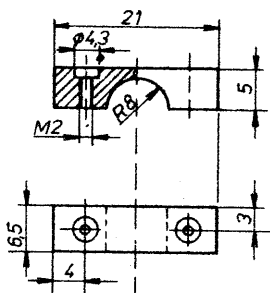
Obr. 15. Díl 050 sondy; kryt z duralového plechu tl. 0,3 mm, potažený koženkou, přilepenou lepidlem Alkafen



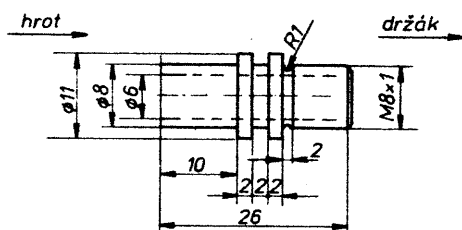
Obr. 17. Díl 070 sondy; izolační podložka (teflon); kontakt pro diodu je z pružiny z tlačítka Isostat



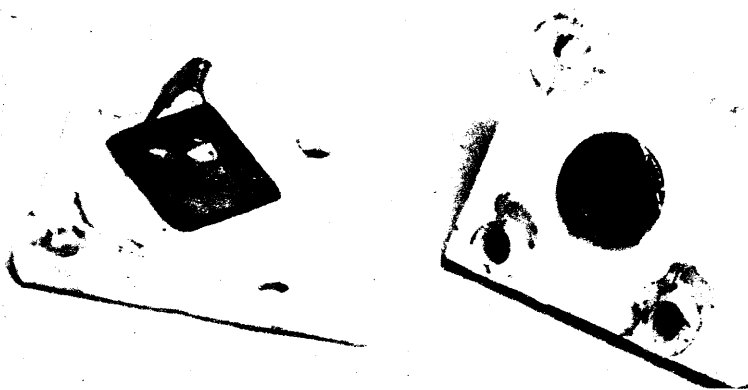
Obr. 12. Díl 020 sondy; držák (dural)



Obr. 13. Díl 030 sondy; kabelová příchytka (dural)

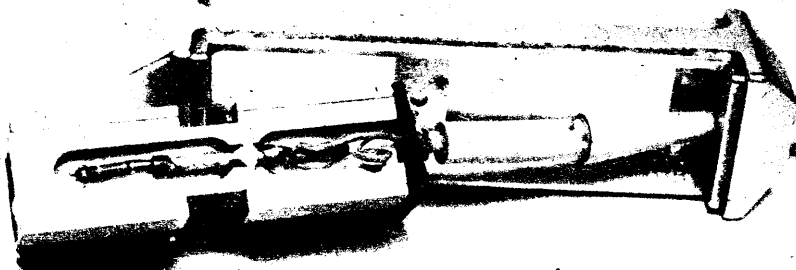


Obr. 14. Díl 040 sondy; nástavec



Obr. 18. Pohled na díl 070 sondy ze strany s kondenzátorem C1 a s pružinou

Obr. 19. Pohled na díl 070 sondy ze strany s kontaktem pro hrot



Obr. 20. Detail rozložené sondy

Zatěžovací odpory pro souosá vedení

Martin Strouhal

Při vážnější práci na VKV se při vf měřeních neobejdeme bez řady přístrojů a pomůcek, mezi něž patří zatěžovací odpor — umělá zátěž, obvykle s reálným odporem 75 Ω.

Úvod

Zátěže lze všeobecně rozdělit na zátěže s válcovými rezistory a zátěže s rezistory diskovými. Obě skupiny se od sebe zásadně liší konstrukcí a používanými materiály [3].

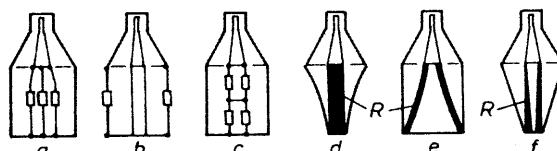
Posláním tohoto článku je seznámit čtenáře se zátěžemi první skupiny, použitelnými od kmitočtů pásem KV až po běžně frekventovaná pásma VKV. Dalším důvodem tohoto záměru jsou dostupnost materiálů, jednoduchost konstrukce a skutečnost, že očekávaných vlastností zátěže lze dosáhnout v běžných amatérských podmínkách.

Používaná konstrukční uspořádání zátěží

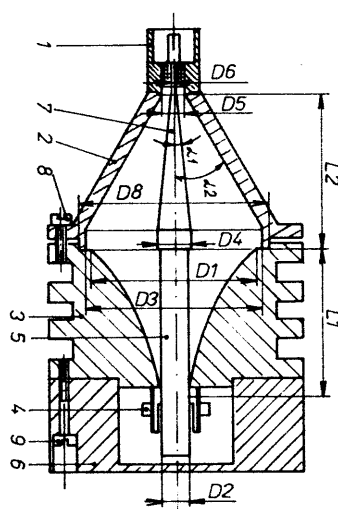
jsou schématicky vyobrazena na obr. 1a až f. Na obr. a až c jsou uspořádání, která používají běžné vrstvé rezistory řazené paralelně, sériově nebo sérioparalelně pro dosažení potřebné ohmické hodnoty, požadované zatížitelnosti a snížení parazitní indukčnosti. Na obrázcích d až f jsou souosá provedení, která respektují hlavní konstrukční zásady pro zátěže.

Podstatný rozdíl mezi oběma skupinami je v tom, že u první skupiny nelze žádným způsobem vyloučit závislost odporu zátěže (vlastní impedance) na kmitočtu. Přesto jsou tato uspořádání používána i v praxi VKV a mezi amatéry hodně rozšířena.

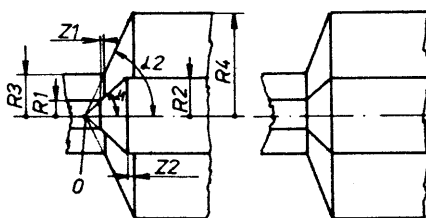
Tak se stane, že na kmitočtu 145 MHz je zátěž velmi dobrá — ČSV ≈ 1 , na 432 MHz o „něco“ horší — ČSV $\approx 1,5$ až 2 a na 1296 MHz prakticky nepoužitelná. Pokud se podaří naměřit lepších hodnot ČSV, je to dílem náhody, nebo výsledkem dlouhého a trpělivého experimentování.



Obr. 1. Konstrukční uspořádání umělých zátěží



Obr. 2. Mechanická sestava zátěže



Obr. 2a.

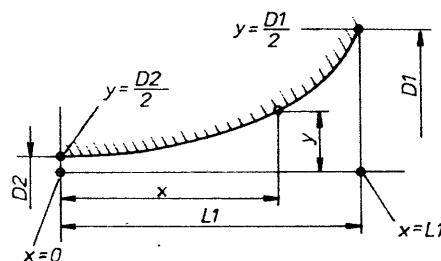
Obr. 2b.

Daleko lepší výsledky dostaneme při použití konstrukcí d až f, používaných v profesionální praxi.

Typ „d“ používá vrstvého válcového odporu, který má stejný měrný odpor po celé své délce, a stínítka, jehož průměr se zmenšuje podle exponenciálního průběhu.

Typ „e“ má válcové stínítko a průměr povrchové křivky rotačního odporu se zvětšuje exponenciálně při konstantním měrném odporu podél jeho plochy.

Typ „f“ má kuželové stínítko, vnější tvar odporu je válcový, ale jeho měrný



Obr. 3. Vnitřní průměr stínítka

odpor se po jeho délce mění logaritmicky.

Z uvedeného výčtu vyplývá, že nejjednodušší realizovatelné je uspořádání „d“, hlavně z důvodu dostupnosti vlastního odporu. Dále se proto budu zabývat jen tímto provedením a jeho konstrukčním návrhem pro libovolný bezindukční odpor. (Zakončovací rezistory typu „d“ byly vyvinuty a jsou vyráběny k.p. TESLA, ale jen pro vlastní potřebu podniku.)

Zatížitelnost a maximální použitelný kmitočet zátěže

Tyto vlastnosti jsou protichůdnými hodnotami. S rostoucí zatížitelností rostou i příčné rozměry umělých zátěží. Je-

Seznam součástek pro vf milivoltmetr a pro sondu

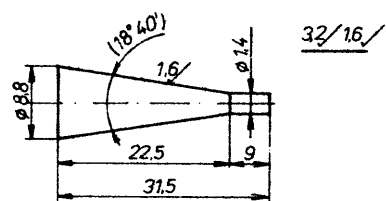
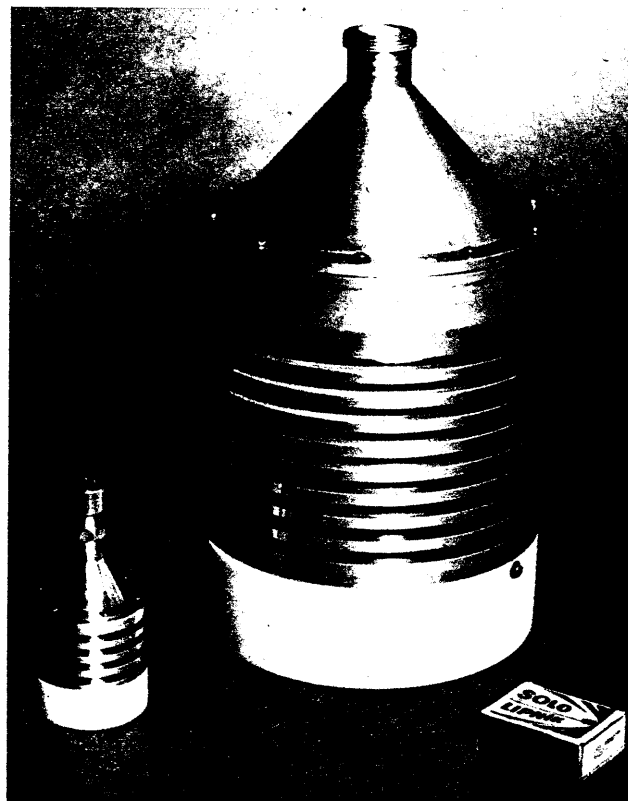
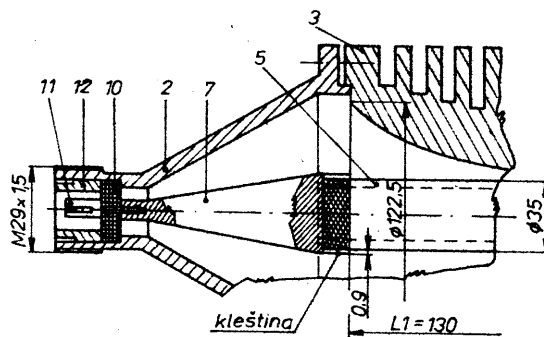
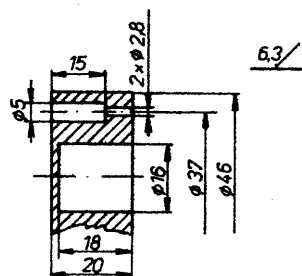
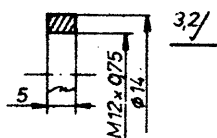
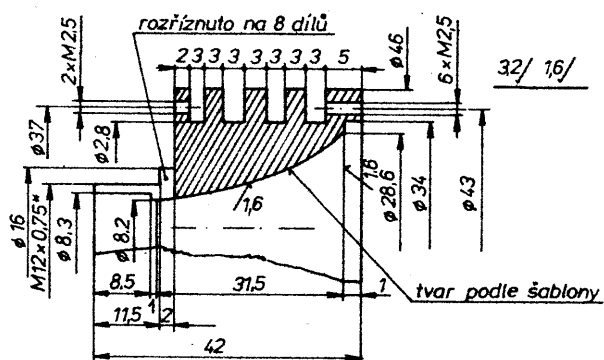
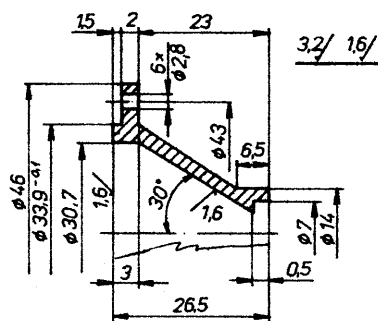
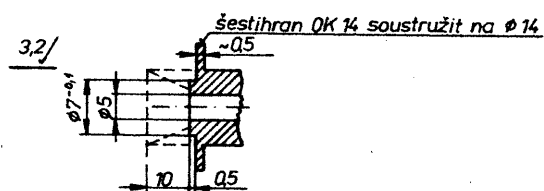
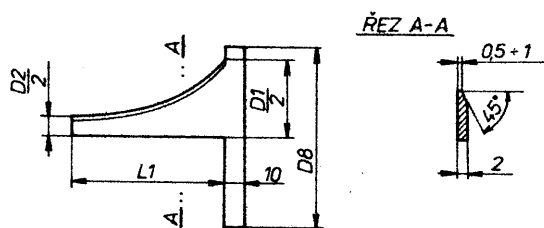
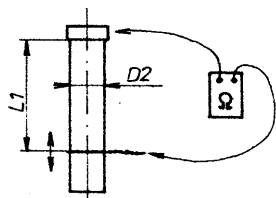
Rezistory (TR 151, TR 191)	
R1	220 kΩ
R2	220 kΩ
R3	220 kΩ
R4	5,6 kΩ
R5	5,6 kΩ
R6	220 kΩ
R7	22 kΩ
R8	1,8 kΩ
R9	5,6 kΩ
R10	5,6 kΩ
R11	22 kΩ
R12	3,3 kΩ
R13	33 kΩ
R14	10 kΩ
R15	2,2 kΩ
R16	35 kΩ
R17	39 kΩ
R18	1 kΩ
R19	22 kΩ
R20	1 kΩ
R21	10 kΩ
R22	680 Ω
R23	24 Ω
R24	10 kΩ
R25	1 kΩ
R26	100 Ω
R27	10 Ω
R28	10 kΩ
R29	330 Ω
R30	10 kΩ
R31	33 kΩ
R32	1 kΩ
R33	7,5 kΩ

R34	68 kΩ	C18	22 nF styr.
R35	3,3 kΩ	C19	1 nF styr.
R36	10 kΩ	C20	2,2 nF styr.
R37	430 kΩ	C21	10 nF styr.
R38	25 kΩ	C22	33 nF styr.
Kondenzátory		C23	0,1 μF styr.
C1	3,3 nF upr. TK 744	C24	100 pF styr.
C2	2,7 nF trub.	Tranzistory	
C4	6,8 nF TK 783	T1	KC149
C5	0,1 μF	T2	KC149
C6	2,7 nF styr.	T3	KC149
C7	2,7 nF styr.	T4	KC149
C8	470 pF styr.	T5	KF517
C9	470 pF styr.	T6	KC149
C10	470 pF styr.	Diody	
C11	50 μF TE986	D1	GA301
C12	20 μF TE984	D2	GA301
C13	0,1 μF TC 180	D3	KA264
C14	0,22 μF	D4	KA264
C15	33 nF TC 235		
C16	47 nF TC 235		
C17	0,15 μF TC 180		

Seznam součástek pro napájecí zdroj

R40, R40'	3,3 Ω
R41, R41'	5,1 kΩ
R42, R42'	3,3 kΩ
R43, R43'	5,1 kΩ
(vše TR 151, TR 191)	
C30, C30'	500 μF TE 986
C31, C31'	100 pF TK
C32, C32'	
D5 až D8'	KY130/80
D5 až D8'	
IO1, IO1'	MAA723H

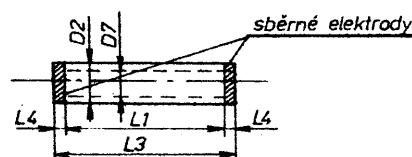
(Celkový pohled na milivoltmetr VF mV3 OK2BNE je na 4. straně obálky tohoto časopisu)



Obr. 8f. Střední vodič, poz. 7, materiál mosaz, 1 ks

Tab. 1

Typové označení	Zatížení na vzduchu (W)	Rozměr				
		D _z	D ₇	L ₆	L ₇	L ₈
WK 681 08	5	16	8	7,5	60	75
WK 681 09	10	21	12	10	100	120
WK 681 10	25	35	24	15	130	160
WK 681 11	50 a 65	30	20	25	400	450
WK 681 12	100	40	30	25	350	400
WK 681 13	125	60	50	25	400	450



li střední obvod sousosého vedení větší než použitá vlnová délka

$$\pi \frac{(D_1 + D_2)}{2} \geq \lambda \quad (1)$$

mohou se např. nesymetrií středního vodiče vybudit vyšší vidy vln, které mají rozměr i velikost intenzity el. pole proměnné po obvodu sousosého kabelu a výsledné napětí je vektorovým součtem el. pole obou vidů. V těsné blízkosti kritického kmitočtu je impedance vyššího vidu velká a vlnová délka v sousosém vlnovodu velká, což obojí způsobuje, že teprve při podstatném překročení kritických rozměrů se vyšší vid může vybudit a nepříznivě ovlivnit impedanci zátěže. Kritický kmitočet odpovídající vlnové délce podle (1) je

$$f_{kr} = \frac{600}{\pi (D_1 + D_2)} \quad \begin{matrix} [\text{GHz}, \text{mm}] \\ \text{nebo} [\text{MHz}, \text{m}] \end{matrix} \quad (1a)$$

Konstrukční návrh zátěže

Mechanická sestava zátěže je na obr. 2. Vysokofrekvenční napětí je přivedeno konektorem 1 a kuželovým sousosým vedením (po celé délce L_2 je $Z = 75 \Omega$), tvořeným pláštěm 2 a středním vodičem 7 na bezindukční rezistor 5 vodičivě spojený kleštinou, svíranou maticí 4 se stínítkem 3. Vyčnívající část rezistoru a kleštinový spoj jsou chráněny krytem 6.

Pro konstrukci kuželového přechodu válcového vedení platí:

$$\frac{R_3}{R_1} = \frac{R_4}{R_2} = \frac{\lg \alpha_2}{\lg \alpha_1} \quad (2)$$

Charakteristická impedance vedení

$$Z = 138 \log \frac{R_3}{R_1} \quad [\Omega; \text{mm}] \quad (3)$$

a poměr poloměrů (průměrů) pro $Z = 75 \Omega$ je roven 3,49. Vztah (2) platí za předpokladu, že se povrchové přímky kuželových ploch sbíhají v bodě „0“ — obr. 2a. Hrany přechodů jsou posunuty o vzdálenosti Z_1 a Z_2 . V praktickém návrhu jsou přechody pro jednoduchost realizovány podle obr. 2b.

Funkční délce uhlíkové vrstvy L_1 rezistoru 5 odpovídá délka stínítka 3, jehož vnitřní průměr se mění z D_2 na D_1 (obr. 3) podle exponenciály dané vztahem

$$y = \frac{D_2}{2} \cdot e^{\frac{\ln \frac{D_1}{D_2}}{L_1} \cdot X} \quad [\text{mm}] \quad (4)$$

kde e — základ přirozených logaritmů $\approx 2,718$.

Výběr bezindukčního rezistoru

Měření vyrobených zátěží ukázalo, že lze použít jakýkoli uhlíkový vrstvý rezistor (s kovovou vrstvou) s $R \geq 75 \Omega$ bez vybroušené drážky (měrný odpor po délce je vyhovující) nebo použít pro náročnější kritéria speciální vrstvé rezistory s potlačenou indukčností a zaručenou hodnotou měrného odporu, vyráběné k.p. TESLA Lanškroun. Údaje těchto rezistorů jsou v tabulce 1.

Pro větší zátěž (obr. 7) byl použit rezistor WK 681 10 bez úpravy, v menší

popisované zátěži je použito běžného typu TR 147 — 100Ω s následujícími úpravami:

- jedna čepička demontována napilováním;
- druhá čepička zbavena laku, odstraněn axiální vývod a čelo čepičky srovnáno na soustruhu — důležité pro dodržení sousostí s protidílem — viz dále;
- čepička potřena roztokem kalafuny v lihu;
- ostrým nožem opatrně odstraněn ochranný lak uhlíkové vrstvy — nedoporučuji smrkování, poruší se uhlíková vrstva;
- konzervace celého rezistoru slabou vrstvou silikonové pasty LUKOSAN M14, M11 nebo silikonovým olejem.

Posouváním drátěné objímky (2 závitů o $\varnothing 0,3 \text{ mm}$ Cu) po uhlíkové vrstvě (obr. 4) zjistíme na takto upraveném rezistoru délku L_1 odpovídající ohmickému odporu 75Ω . Před každým měřením objímku pečlivě utáhneme (dokonalý kontakt po celém obvodu) a kontrolujeme kolmost k podélné ose rezistoru. Skutečná zatížitelnost bude úměrná zjištěné délce, z níž vypočítáme podle vztahu (4) tvar exponenciály. Jako vyhovující se v praxi u obou zátěží ukázalo počítat hodnotu „y“ s přírůstkem hodnoty „x“ o 3 mm . V tomto případě byla $L_1 = 31,5 \text{ mm}$ a $D_2 = 8,2 \text{ mm}$. Vypočítané hodnoty „y“ jsou v tabulce 2.

Tab. 2

x	y
0	4,1
3	4,6
6	5,2
9	5,9
12	6,6
15	7,4

x	y
18	8,4
21	9,4
24	10,6
27	11,9
30	13,5
31,5	14,3

Výroba ostatních dílů

Všechny díly jsou vyrobeny na soustruhu podle výkresů, svtány a opatřeny závitem. Za zmínku stojí způsob opracování vnitřního tvaru stínítka 3. Po provrtání $\varnothing 8,2 \text{ mm}$ byl ostatní materiál odebrán stupňovitě podle vypočítaných souřadnic. Konečného tvaru bylo dosaženo odškrabáváním (trojhrannou škrabkou — „šábrem“) za rotace a smrkováním — snažíme se vyrobít co nejhladší povrch. Během této operace byl tvar kontrolován šablonou (obr. 5), vyrobenou z organického skla pilováním podle narysované souřadnicové sítě. Pro lepší optickou kontrolu je šablona v tvarové části zeslabena viz řez A — A.

Montáž sestavy — obr. 2

Všechny díly mimo rezistoru 5 odmastíme. Pocínujeme čelo čepičky rezistoru a čelo dílu 7. Ve svislé poloze oba spájíme tak, aby byly sousosé. Odstraníme přebytečnou pájku, očistíme, roztokem kalafuna — lih potřeme $\varnothing 1,4$ pro pájení do konektoru 1 a konzervujeme. Sestavu — rezistor 5 a vodič 7 vsuneme do kleštiny stínítka 3, které jsme před tím nakonzervovali. Rezistor 5 ustavíme v kleštině do takové polohy, která odpovídá hodnotě

75Ω (kleština sevřena maticí 4) — kontrolujeme sousost. Pokud jsme pracovali pečlivě, je aktivní délka rezistoru stejná s délkou zjištěnou prvním měřením podle obr. 4 (malé rozdíly $\pm 0,5 \text{ mm}$ se prakticky neprojeví). Dále připravíme plášť 2 pocínováním čelní plochy pro připájení konektoru 1, připájíme upravený konektor WK 41101/75 Ω , odstraníme v otvoru a na povrchu přebytečnou pájku a konzervujeme vnitřní plochy. Pomocí šroubů 8 smontujeme stínítko 3 s pláštěm 2 a připájíme střední vodič 7 ke střednímu vodiči konektoru. Připevníme kryt 6 šrouby 9. Tím je montáž ukončena.

Druhá zátěž (obr. 6) je konstruována podle stejných zásad. Rozdíl je ve spojení středního vodiče 7 s rezistorem 5. Spoj není pájen, ale proveden jako kleštinový (prstenec rozezán na 8 dílů). Vzniklé polosegmenty jsou před montáží napruženy pro dokonalý kontakt se sběrnou elektrodou rezistoru 5. Všechny díly jsou před montáží konzervovány. Konektor je součástí pláště 2. Další díly jsou teflonový izolátor 10, kleština 11 a vložka 7. Při konstrukci konektoru dbáme na dodržení impedance ve všech jeho průměrech. Impedance vedení s dielektrickou konstantou je

$$Z = \frac{138}{\sqrt{\epsilon_r}} \log \frac{R_3}{R_1} \quad (\Omega; \text{mm}) \quad (5)$$

Pro teflon je $\frac{R_3}{R_1} \approx 5,8$ ($Z = 75 \Omega$)

Závěr

Žádný z uvedených vzorců (1, 1a, 3, 4, 5) mimo (2) nemá obecnou platnost. Jejich tvary jsou upraveny pro uvedené konstrukce.

Obě zátěže byly kontrolovány ve spojení s reflektometrem podle [1], jehož měrné vedení bylo vyrobeno jako válcové s přechody podle obr. 2a. Na kmitočtu $1296 \text{ MHz}/0,3 \text{ W}$ bylo naměřeno $\text{CSV} = 1,05$. I když je vypočítaný teoretický použitelný kmitočet (f_{kr}) u větší zátěže 1214 MHz , fungovala zcela normálně. Domnívám se, že naopak u malé zátěže bude max. kmitočet ($f_{kr} = 5,19 \text{ GHz}$) omezen vlastnostmi použitého konektoru, relativně většími nepřesnostmi výroby a nehomogenitou uhlíkové vrstvy. Výsledky dosažené amatérskými prostředky jsou i tak velice dobré a konstrukce snadno reprodukovatelné.

Všem, kteří se rozhodnou vyrobit zátěž podle uvedených doporučení, přeji hodně zdaru a jsem přesvědčen, že odměnou za vynaloženou námahu a prostředky jim bude nejen hlubší pohled do problematiky impedančního přizpůsobení koncového stupně vysílače k anténě, ale v mnoha případech i zvýšení vyzářeného výkonu — hlavně na vyšších pásmech VKV.

Literatura:

- [1] OK1VCW — Reflektrometr pro VKV. VKV technika 1965.
- [2] Valitov, R. A. — Sretenskij, V. N. — Radiotechnická měření při velmi vysokých kmitočtech.
- [3] Eichler, J. a kol. — Elektronická měření.

Lektoroval RNDr. Ladislav Kryška, CSC.

Mezinárodní a meziměstská telefonní a telegrafní ústředna Olšanská 6, Praha 3

přijme ihned

inženýry-techniky pro práci s nejmodernější technikou telefonních ústředen a přenosových zařízení

Vzdělání: VŠ + ÚSO s praxí i absolventy

Platové zařazení: podle ZEUMS II podle dosažené praxe a vzdělání tř. 10—12

Pro mimopražské pracovníky zajistíme ubytování.

Poskytujeme náborové výhody.

**Informace osobně, písemně i telefonicky
na č. 27 28 53 a 74 80 13.**

ŘEDITELSTVÍ POŠTOVNÍ PŘEPRAVY PRAHA

přijme

do tříletého nově koncipovaného učebního oboru manipulant poštovního provozu a přepravy

CHLAPCE

Učební obor je určen především pro chlapce, kteří mají zájem o zeměpis a rádi cestují. Absolventi mají uplatnění ve vlakových poštách, výpravnách listovních uzávěrů a na dalších pracovištích v poštovní přepravě. Úspěšní absolventi mají možnost dalšího zvyšování kvalifikace — nástavba ukončená maturitou.

Výuka je zajištěna v Olomouci, ubytování a stravování je internátní a je zdarma. Uční dostávají zvýšené měsíční kapesné a obdrží náborový příspěvek ve výši 2000 Kčs.

**Bližší informace podá Ředitelství poštovní přepravy Praha 1,
Opletalova 40, PSČ 116 70, telef. 22 20 51—5, linka 277**

Náborová oblast: Jihomoravský, Severomoravský kraj.

TESLA ELTOS

oborový podnik

MIKROELEKTRONIKA

— základ elektronizace národního hospodářství a urychlení sociálně ekonomického rozvoje

— zajišťuje technické a obchodní služby v oblasti spotřební a investiční elektroniky všech VHJ TESLA a také ve vybraných oblastech produkce ostatních VHJ odvětví elektrotechnického průmyslu. Z další rozsáhlé činnosti zajišťuje zejména:

- Mikroelektronika — vývoj, aplikace, programování, školení a zavádění při elektronizaci národního hospodářství.
- Dodávky elektronických součástek.
- Dodávky a servis investičních zařízení, vyšší dodavatelské funkce.
- Racionalizace a automatizace.
- Průzkumový prodej novinek spotřební elektroniky a elektrotechniky.
- Prodej a servis spotřební elektroniky s poradenstvím, celostátní zásilková služba.
- Pomoc radioamatérům a mladým elektronikům, spolupráci se Svazarmem a SSM.
- Multiservis.
- Průmyslové opravárenství a úpravárenství.
- Ústřední gesce technického servisu, řízení a kontroly jakosti, zásobování součástkami a náhradními díly.



Závody s oblastní působností v Praze, Ústí n. L., Ostravě, Brně, Uherském Brodu, Bratislavě, Banské Bystrici a Košicích
Účelové závody: Institut mikroelektronických aplikací (IMA), Dodavatelsko-inženýrský závod (DIZ), Závod racionalizace a automatizace (ZAR), Závod průmyslového servisu, regenerace, renovace a kooperace Týniště n. Orlicí, Závod centrálního zásobování Uherský Brod.

Generální ředitelství

113 40 Praha 1, Dlouhá 35, tel. 232 74 34, dálnopis 122629

TESLA ELTOS
oborový podnik

ŘEDITELSTVÍ MEZINÁRODNÍ POŠTOVNÍ PŘEPRAVY

Praha 1, Gorkého nám. 13 — PSČ 220 00

přijme do 3,5letého nově koncipovaného učebního oboru

MANIPULANT POŠTOVNÍHO PROVOZU A PŘEPRAVY

**CHLAPCE,
absolventy 8. tříd základních škol**

- **Výuka je zajištěna v odborném učilišti v Olomouci, ubytování a stravování zdarma. Učni dostávají zvýšené kapesné. V průběhu učební doby obdrží náborový příspěvek 2000 Kčs.**
- **V období provozního výcviku je zajištěno ubytování a stravování v Praze, 2× měsíčně zdarma jízdné do trvalého bydliště. Učni obdrží 80 % časové měsíční mzdy kvalifikovaného pracovníka plus 20 % max. výkonnostní odměny. Mají možnost dalšího zvyšování kvalifikace.**
- **Po vyučení pracoviště v Praze, ubytování v podnikové ubytovně, odměňování podle II. etapy ZEUMS.**
- **Uplatnění jako kvalifikovaní pracovníci v poštovní přepravě mezinárodního i tuzemského styku.**



- **Náborová oblast: kraj Jihomoravský a Severomoravský.**

Bližší informace: ŘEDITELSTVÍ MEZINÁRODNÍ POŠTOVNÍ PŘEPRAVY

Praha 1, Gorkého nám. 13 — PSČ 220 00

telefon 236 28 09